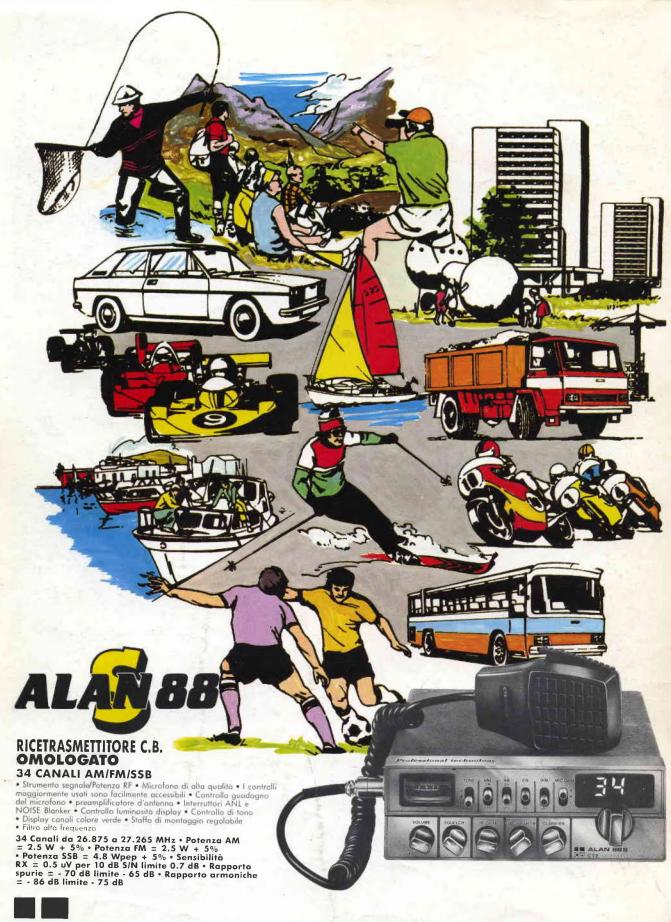


Anno 3° - 21ª Pubblicazione mensile - Sped. in abb. post. gruppo III°





CE CTE INTERNATIONAL®

42100 REGGIO EMILIA - ITALY - Via R. Sevardi, 7 (Zona Ind. Mancasal Tel. (0522) 47441 (ric. aut.) - Telex 530156 CTE I

**MICROSET** 

MARKET MAGAZINE

**RUC** elettronica

SANTINI Gianni

**TECHNITRON** 

0

SIGMA ANTENNE

MOSTRA di GONZAGA - MN

RONDINELLI comp. elett.

Editore: Soc. Editoriale Felsinea s.r.l. Via Fattori 3 - 40133 Bologna Tel. 051-384097 Direttore Responsabile Giacomo Marafioti Fotocomposizione F&B - Via Cipriani 2 - Bologna Stampa Ellebi - Funo (Bologna) Distributore per l'Italia Rusconi Distribuzione s.r.l Via Oldofredi, 23 - 20124 Milano © Copyright 1983 Elettronica FLASH Iscritta al Reg. Naz. Stampa Registrata al Tribunale di Bologna N. 01396 Vol. 14 fog. 761 il 21-11-84 Nº 5112 il 4.10.83 Pubblicità inferiore al 70% Spedizione Abbonamento Postale Gruppo III Direzione - Amministrazione - Pubblicità Soc. Editoriale Felsinea s.r.l. Via Fattori 3 - 40133 Bologna - Tel. 051-384097 3,000 Una copia Arretrato 4,000 Abbonamento 6 mesi Abbonamento annuo 45.000 Cambio indirizzo Pagamenti: a mezzo C/C Postale n. 14878409 BO, oppure Assegno Circ., personale o francobolli. ESTERO: Mandat de Poste International payable à Soc. Editoriale FELSINEA. Tutti i diritti di proprietà letteraria e quanto esposto nella Rivista, sono riservati a termine di legge per tutti i Paesi. I manoscritti e quanto in essi allegato se non accettati vengono resi. ELETTRO JICA **INDICE INSERZIONISTI** ☐ AUSTEL☐ B & S elettr. prof. 35 pagina 6 pagina □ CLUB RADIANTISTICO RE 54 pagina **COMMITTERI LEOPOLDO** 70 pagina C.T.E. International 2-3° copertina C.T.E. International pagina 47 DAICOM elett. telecom. pagina 48 DOLEATTO pagina 12-69 ELETTRONICA SESTRESE pagina 29 E.R.M.E.I. elettronica pagina 11 GRIFO 28 pagina LEMM commerciale 22 pagina MARCUCCI 78 pagina MEGA elettronica pagina 73 MELCHIONI 1ª copertina **MELCHIONI** pagina 16

□ VECCHIETTI G. pagina 6-70

(Fare la crocetta nella casella della ditta indirizzata e in cosa desiderate)

Desidero ricevere: ©

□ Vs/CATALOGO □ Vs/LISTINO

4ª copertina

pagina

pagina

pagina

pagina

pagina

pagina

pagina

25

64

26

2

38

80

15

 Informazioni più dettagliate e/o prezzo di quanto esposto nelle Vs/pubblicità. Anno 3 Rivista 21<sup>a</sup>

#### SOMMARIO

Settembre 1985

Varie	-	
Sommario	pag.	1
Indice Inserzionisti	pag.	1
Lettera del Direttore	pag.	3
Mercatino postale	pag.	4-5
Modulo «Mercatino Postale»	pag.	4
Annunci & comunicati	pag.	30
Soluzioni CTE	pag.	39
Errata corrige	pag.	60
Novità editoriali	pag.	60
Tutti i c.s. degli articoli per il Master	pag,	79
Redazione		_
₩ EXPO '85	pag.	7
Alberto FANTINI		PERM
L'antenna elementare	pag.	9
Germano — FALCO 2 —	1 0	
© CB Radio Flash	pag.	13
Evandro PARLANTI	Pu3.	13
Capacimetro multiuso	000	17
	pag.	17
Tony e Vivy PUGLISI	8.5	00
New TV sound	pag.	23
Gianni V. PALLOTTINO		
— Il piacere di saperlo—	pag.	27
Gli ultrasuoni spengono le luci	100074	_
Giacinto ALLEVI		
Emmiter follower	pag.	31
Redazionale		
900 MHz: Una banda alternativa	pag.	36
M. MARINACCIO e A. CIRILLO		
	pag.	43
G. Aldo PRIZZI		
Radio software facile	pag.	49
Germano GABUCCI		
I circuiti stampati	pag.	51
Roberto TESTORE	p-J.	
Net Draw	рад	55
The Same of the Sa	pag.	
Andrea DINI	-	11
Convertitore statico di emergenza	pag.	61
G. Luca RADATTI		
Nuovi prodotti	pag.	65
Pino CASTAGNARO		
a Elettronica e musica	pag.	71
Kithàra	Pag	1, 1
Claudio REDOLFI		
Data recorder - per Vic 20 - C64 - G5	pag.	74
CONTROL OF THE PROPERTY OF THE PARTY OF THE		

# R U C

#### elettronica sas -

Viale Ramazzini, 50b 42100 REGGIO EMILIA telefono (0522) 485255



Completo di: astuccio, puntali + batteria

### MULTIMETRO DIGITALE mod. KD 305 Lit. 74.900 (iva comp.)

Caratteristiche:

DISPLAY
3 1/2 Digit LCD
DC VOLTS

0-2-20-200-1000

AC VOLTS 0-200-750

DC CURRENT 0-2-20-200mA, 0-10A

RESISTANCE 0-2K-20K-200K-2Megaohms

JRRENT Zero Adjustment:

0°C to 50°C

Over Range Indication: "1"
Power source: 9 v

Operating temperature:

Low battery indication: "BT" on left

side of display

Automatic

#### RTX «OMNIVOX CB 1000» Lit. 105.000



Caratteristiche:

Frequenza: 26.965 ÷ 27.405 MHz

Canali: 40 CH - AM Alimentazione: 13,8v DC

Potenza 4 Watts

#### RTX «AZDEN PCS 3000»

Lit. 472,000



Caratteristiche:

Gamma Frequenza:

Canali:

Potenza uscita:

a uscita: 5 - 25 watts RF out

n. Memorie:

Spaziatura:

0

12,5 KHz



Lit. 250.000

#### **«RTX MULTIMODE II»**

Frequenza:

26965 ÷ 28305

Canali

120 CH. AM-FM-SSB

Alimentaz.:

13,8 v DC

Potenza:

4 Watts AM - 12 Watts SSB PEP

BIP di fine trasmissione incorporato. CLARIFIER in ricezione e trasmissione.

RTX INTEK M400-40CH-5W-AM L. 135.000 ● RTX MIDLAND 150M-120CH-5W-AM/FM L. 175.000 ● RTX MIDLAND 4001 120CH-5W-AM/FM L. 260.000 ● RTX MARKO 444-120CH-7W-AM/FM L. 220.000 ● RTX PALOMAR SSB 600 40CH-5W AM/SSB L. 170.000

DISPONIAMO INOLTRE: APPARECCHIATURE OM «YAESU» - «SOMERKAMP» - «ICOM» - «AOR» - «KEMPRO»

ANTENNE: «PKW» - «C.T.E.» - «SIRIO» - «SIGMA» - QUARZI CB - MICROFONI: «TURNER» - ACCESSORI CB E OM -

TRANSVERTER 45 MT

Caro Lettore

anche queste vacanze sono passate, ma sono state vacanze?

Nel mio caso non posso proprio dirlo. Vuoi per mettere a punto il favoloso programma per l'86, vuoi come valutare la campagna abbonamenti, perché non sembra, ma è già passato un altro anno, Vuoi per le tante lettere e cartoline giunte da ogni parte, estero compreso, di cui colgo l'occasione per ringraziare tutti dell'amicizia mostratami.

Se non fosse per la pace, l'aria cristallina e dolce che mi ha accolto nel mio eramo in quel di Cedrecchia di San Benedetto Val di Sambro, ove sono solito ritirarmi per ritemprare le energie e, per qualche breve gita a trovare vecchi e cari

amici, penso proprio di non considerarle vacanze.

Ma è stato meglio così, non mi è stato possibile sentire la tua mancanza.

**Tascabile**: Sono felice che tu abbia gradito il regalo che FLASH ha voluto farti e che apprezzi lo sforzo e l'iniziativa oltre a quello che mensilmente essa ti è solita dare.

C'è un detto popolare «amare vuol dire - dare» e FLASH te lo ha sempre dimostrato con i fatti, e non a fine d'anno ma

in ogni mese dell'anno.

Importante: Rendo noto a tutti i Lettori che hanno fatto la prenotazione del ns. volume **«Semplice interfaccie e routine harware per commodore 64»** di cui non hanno ancora ricevuto la copia, di avere un attimo di pazienza in quanto le richieste sono state tali che abbiamo dovuto provvedere ad una ristampa. Pensiamo nei primi di settembre di potere evadere ogni ed ulteriore richiesta. Grazie.

La mia presente doveva avere un seguito, ma il Cliente ha sempre ragione e, quindi devo fargli «posto».

A presto con cordialità.

# COMPONENTI ELETTRONICI

— AZ —

Disponiamo di tutti i tipi di connettori per computer Connettori UHF-VHF, cavi a bassa e alta frequenza di tutti i tipi

Cavo IBM (RG62 ecc.)

Cavetti per videoregistratori di tutti i tipi Transistor a bassa e alta frequenza

Integrati - RAM - ROM - Memorie - Microprocessori oltre 4000 dispositivi

Materiale per l'Hobbistica in genere

Per informazioni di quanto sopra e altro materiale scrivere o telefonare alla ditta:

**AZ** di Venanzio Gigli - via S. Spaventa, 45 - 65100 PESCARA - Tel. 085 - 691544 - 60395 - Telex VEGI - PE - 1602135





### mercatino postale

occasione di vendita, acquisto e scambio fra persone private

VENDO CAMBIO - VENDO P.R.C.9 - 175, 27.39 MHz non provato. Senza alimentatore. Cambio con 2 portatili AM 3W 2CH. Chiedere di Renato. 11.00-24.00

Renato Salese - via Roberto il Quis, n. 20 - 84011 Amalfi - Tel. 089/261091.

SURPLUS GRC 9-RT 77 RX-TX 2-12 Mc completa di tutte le valvole buona estetica Vendo - Il ricevitore è perfettamente funzionante mentre il trasmettitore è completo ma da riparare nel cablaggio dell'alimentazione anodica. Parte a radiofrequenza integra - Causa queste condizioni vendo solo Lire 70.000 o cambio con vecchio Grip-Dip commerciale completo e di buona estetica.

Alberto Guglielmini - Via Tiziano, n. 24 - 37060 S. Giorgio in Salici (VR)

VENDO FT 102 nuovo + ampl. FL. 21002 poche ore lavoro valore di L. 3.150.000 vendo a L. 2.000.000. Scrivere lettera lasciando recapito telefonico - solo lettera.

Aldo Capra - P. Morizzo, n. 22 - 38051 BORGO (TN) - Tel. 0461/752108.

VENDO decoder RTTY CW Amtor TV 170V Per C64 VIC20 o Spectrum L. 250.000 con il suo programma.

Piazzi Marco - Via Zena, n. 3 - 38038 Tesero

VENDO Stazione CB composta da INTEK 340 omologato + Aliment. 13,8 V 2,5 A + Rosmetro + Antenna. Il tutto in ottime condizioni usato poco L. 260.000. No spedizioni.

Paolo Pallanca - via Posalunga, 31B/19 - 16132 Genova - Tel. 010/385675.

VENDO RTX ELBEX MASTER 34 CH AN-FM-USB-LSB omologato, usato soltanto 3 volte, nuovissimo a L. 360.000. Tel. ore pasti e serali.

Vito Dubini - via G. Rossi, n. 4 - 64100 Teramo -Tel. 0861/53505.

CEDO rx-tx marino montato in origine su scialuppe, un amplificatore per metal scpe SCR 625, due 38 MK e valvole tedesche ed europee Philips.

Cederei o scambierei telescrivente nuova della Olivetti ultracompleta, con ricevitore da 200 a 400 MHz in ricezione.

Pierluigi Turrini - via Tintoretto, n. 7 - 40133 Bologna.

VENDO VIC 20 + Joystick + cartuccia con 4 giochi a L. 150,000.

Autoradio-autoreverse con FM stereo a L. 100.000. Centralina luci psicadeliche con 3 faretti a Lire 100.000 (Kit N.E.).

Giancarlo Marmaglio - via XX Luglio, n. 35 - 25030 Roncadelle (BS) - Tel. 030/2780904

SURPLUS RADIO REPAIR'S Comunica hai pochi che ancora non lo sanno, che facciamo solo riparazioni di RX RTX Surplus e costruzioni di alimentatori in CA. per detti. E solo rare volte abbiamo qualcosa da vendere. Poiché non siamo una ditta, però con esperienza ventennale alle spalle. Tel. dalle 18+20. Leonardo-Paolo Alonzo-Finelli - via C. Rocchi, n. 28-40053 Bazzano (BO) - Tel. 551/831883.

VENDO N° 100 valvole usate - Rimlock - Noval - Octal - M7 - a L. 15.000 - N° 100 Riviste - C.Q. -C.Q. Americana - Sel Radio -R - Rivista - a L. 40.000. N° 2 Registratori Geloso - G 257/G 600. Completi di parti vitali non funzionanti con schema i due pezzi L. 30.000.

Angelo Pardini - via Fratti, n. 191 - 55049 Viareggio - Tel. 0584/47458 - ore serali

VENDO riviste arretrate come: Elettronica Pratica -Radiopratica - Onda Quadra - Selezione di Tecnica Radio TV - CO Elettronica - Nuova Elettronica - Sperimentare - L'Antenna - Ingegneria rivista di scenza e tecnica - Radiotecnica TV Hi-Fi elettronica professionale. Libri di elettronica ed elettrotecnica importanti. Arnaldo Marsiletti - Borgoforte - 46030 Mantova -Tel. 0376/64052 COMPRO SP 301 - FV 901 DM - FV 101 Z - FTV 301 YAESU - FT 207 VHF con ACC. - Ant. Dir. 3 EL 10-15-20 mt. MF-LIN FL 2100 Z da riparare - Ricevitore tipo Marc o Scanner Bercart VHF - VIC 20 pronto per RTTY. Materiale RX o TX da riparare in regalo o offerta. Cambio FC 707 W con FC 901 o 102 - Prezzi onesti e max, serietà.

Fabrizio Borsani - via Delle Mimose, n. 8 - 20015 Parabiago - Tel. 0331/555684

VENDO trasmettitore FM da 88/108 MHz con 10 Watt RF 220 V in elegante mobile rak completo di indicatori di funzione BF RF PW a led, vendo a L. 230.000 in contrass. P.T. Cerco CB 40 canali. Maurizio Lanera - via Pirandello, n. 23 - 33170 Pordenone - Tel. 0434/960104

CERCO FT290 yaesu - software per andare in RTTY col VIC20, sia in RX che in TX, fare offerte per lettera, rispondo a tutti, cerco inoltre segunti RTX IC 202, Ft. 50 + FR 50, cerco ugentemente FP 700 Yaesu (Alim. per FT 77) fare offerte.

Nunzio Sparta - via S. Ten. Fisauli, n. 73 - 95036 Randazzo.

VENDO apparato a scansione Bearcat pochi mesi di vita usato pochissimo L. 400.000. Telefonare dopo le 19.00 allo 031/540927.

Carlo Scorsone - via Bellinzona, n. 225 - 22100 Como.

**TELEFUNKEN** E 103 acquistato RX da 100Kc a 30 Mc solo se non manomesso. Accetto offerte di altri rx per VHF e UHF sempre surplus, cerco anche telescrivente Olivetti TE 315. Inviare offerte solo se a prezzo contenuto. Rispondo indistintamente a tutti. Michele Spadaro iT9 UHW - via Duca D'Aosta, n. 3 -97013 Comiso.

CERCO apparecchiature Hallicrafters, esattamente: T.O. Keyer modello HA-1; Transceiver mod. SR 400; V.F.O. separato mod. HA 20 - DX. Alcide Bedeschi - via Bertaccini, n. 6 - 47100 Forli. Tel. 0543/50264

VENDO RX-Prof. tipo U.R.R. 35-C - Copertura 220 + 400 Mc - Alimentazione 220 V. Ottime condizioni generali - Completo di manuale tecnico. Enrico Alciati - corso Re Umberto, n. 92 - 10128 Torino - Tel. 011/504395.

Vengono accettati solo i moduli scritti a macchina o in stampatello. Si ricorda che la «prima», solo la prima parola, va scritta tutta in maiuscolo ed è bene che si inizi il testo con «VENDO, ACQUISTO, CAMBIO ecc.». La Rivista non si assume alcuna responsabilità sulla realtà e contenuto degli annunci stessi il servizio «Pubblicità».

	Mercatino postale c/o Soc. Ed., Felsir	nea - via Fattori 3	- 40133 Bologna		20/0
Nome	Cognome		NAME OF THE OWNER OWNER OF THE OWNER		Ö
Via	n cap	città		☐ HOBBY	
el. n	TESTO:	Olivisia.	oritoness	I COMPUTER - □ HOBI US - □ SATELLITI NE condizioni porgo saluti. (firma)	1
1-1C-1F-00				RPLUS - CON	ŧ
				S S S S S S S S S S S S S S S S S S S	1
				nteressato	



CAMBIO 100 dischi pieni di programmi utilità e giochi per Commodore 64 con ricevitore copertura ogni tipo di frequenza o RTX 144 MHz.

Giuseppe Borracci - via Mameli, n. 15 - Tel. 0432/291665 (20÷21).

VENDO alimentatore Bremi da 5 a 15V. 5A Lire 90.000, Tester digitale Beckman T100 L. 120.000, Stazione saldante Welter con regolazione temperatura L. 140.000,

Maurizio della Bianca - corso De Stefanis, 29/01 - 16139 Genova - Tel, 010/816380 dopo le 21,

SURPLUS RADIO REPAIR'S. Cambia 2 RTX GRC9 perfette in tutto alimentate. In C.A. 220 V. più un RX BC 603 perfetto modificato, AM-FM al 220. Nuovo, cambiamo in blocco con 2 RTX con 11 ÷ 45 metri o con baracchini 120 CH. in SSB. Telefonate dalle 18 ÷ 20.

Leonardo-Paolo Alonzo-Finelli - via C. Rocchi, n. 28 - 40053 Bazzano (BO) - Tel. 051/831883.

CERCO ricevitore surplus (e non) purché funzionante e in buono stato (specificare frequenze caratteristiche e dimensioni). Offro in cambio decodificatore CW Graphix e Super Bug elettronico pubblicizzati da Radio Kit e Radio Rivista. Cerco Olivetti TE050 oppure TE305 con demodulatore.

Emilio Torgani - Lungo Tanaro Solferino, n. 7 - 15100 Alessandria - Tel. 0131/446874 (ufficio).

VENDO ZX Spectrum 48K nuovo con 500 programmi regalo + 2 libri con supergaranzia a L. 300.000, oppure cambio con buon ricevitore HF. Giovanni Rovito - viale Europa, n. 110 - 98100 Mes-

sina - Tel. 090/2939075 (12 + 16 e 20 + 22,30).

VENDO VIC 20 in ottime condizioni con espansione 3-8-16 k, registratore C2N, i due volumi con cassette «Introduzione al Basic» 17 cassette giochi e utility (Program Play on Tape, ecc.) due cartuccie Jupiter

Land e Sargón il Chess (val. comm. L. 650.000 circa). Tullio Russignaga - vicolo Monte Cesen 11 - 31040 Trevignano (TV). Tel. (0423) 81757 dopo le 17.

CERCO Schema, manuale e ogni altra informazione a proposito di un ricevitore Hammarlund H0-140-X. Offro in cambio componenti elettronici a scelta. Pier Faccin - via Dante, n. 20 - 47041 Bellaria (F0) -Tel, 0541/49134 (12+14 feriali).

VIC 20 + Reg. + 2 Joystick + 2 cartucce + 3 cassette giochi e vari programmi su riviste, vendo al miglior off. o cambio con antenna vert. + ros-wat Asa-

Paolo Rozzi - via Cipro, n. 1 - 00048 Nettuno (RM) -Tel. 06/9802749 (21,00 ÷ 22,00).

OCCASIONISSIMA vendo nuovissimo materiale per OM-CB-SWL di tutte le marche.

Giuseppe Donato - via San Francesco, n. 6 - 88010 Pizzoni (CZ) - Tel. 0963/358020 (15,00 ÷ 20,00).

VENDO Modem CAT - CCITT - RTX 144 MHz FM 10 watt. Ricevitore TRIO-9R-59DS da 0/30 MHz tutto nuovo, perfetto, prezzo interessante, telefonare ore 21. Grazie. Dispongo di oltre 2500 programmi per Commodore 64. Novità.

Giuseppe Borracci - via Mameli, n. 15 - 33100 Udine - Tel. 0432/291665.

CERCO Geloso RX e TX tutti i modelli e parti staccate per gli stessi - Vendo videoterminale Olivetti TCV 260 con tastiera - Vendo riviste di vario genere, chiedere elenco.

LASER Circolo culturale - Casella Postale, n. 62 -41049 Sassuolo (M0).

STAMPANTE Telereader 100 caratteri secondo, sileziosa ad ogni 220V con manuale 80 colonne a 1/10, 132 colonne a 1/16, piccole dimensioni lire 450.000 come nuova.

Gianguido Colombo - via Ancona, n. 3 - 43100 Parma - Tel. 0521/72344

CERCO RTX Yaseu FT 200 o FT 250 in buono stato, Mauro Giovannotti - via S. Giovanni, 23 - 60019 Senigalia (AN) - Tel. 071/7921292 (dopo le 157.

**PER APPLE** vendo programmi di ingegneria, gestionali, W.P., grafica, giochi, ecc.

Inviare richieste a Negrini Giorgio - via Pascoll, n. 21 - 46030 Cerese (Mantova) - Tel. 0376/448131.

nitive di antenne. Telefono ore pasti. Andrea Mariani - via A. Segni, n. 4 - 31015 Conegliano (TV) - Tel. 0438/63787

VENDO BC 610 ottimo stato - Telefonare per informazioni, prezzo da concordare...

Biagio Pellegrino, via Nazionale, n. 456 - 16039 Sestri Levante (GE) - Tel. 0185/47067 (serali).

VENDO tastiere elettronica RTTY KB1 Technotecn L. 120,000. Video converter RTTY DV 32 Technot e n

L. 150,000 Accordatore Yaesu FC 707 bande Warc

L. 200,000. Lineare 144 - 1- 10 watt per portatili L. 70,000. Rosmetro wattmetro Asahi ME2B L. 60,000.

Mario Maffei - via Resia, n. 98 - 39100 Bolzano - Tel. 0471/914081.

**VENDO** Commodore VIC 20 nuovo completo di trasformatore e cavetti + espansione a 16K + 5 cartucce, tra cui scacchi e invaders + 16 cassette per un totale di 80 tra programmi e giochi il tutto completo di imballo originale a L. 300.000. Telefonare allo 0434/42095, e chiedere di Stefano.

VENDO-SCAMBIO programmi QL Sinclair ultime novità

Gianluca Mercuri - via Pigafetta, 84 - 00154 Roma - Tel. 06/5740969 (22 ÷ 24)

PER APPLE VENDO stampante Seikosha (con interfaccia) GP 100A L. 350.000 compresi manuali. Compro/scambio programmi per Apple e/o compatibili

Antonio Bellofatto - via Gobetti, n. 4 - 31100 Treviso,

**VENDO** RTX Yeasu FT707S QRP 20 W gamme radiantistiche AM-SSB-CW in ottime condizioni imballo originale L. 900.000.

Pierluigi Adriatico - via Nomentana, n. 263 - 00161 Roma - Tel. 06/4958781 (18 ÷ 21).

CERCO SB220 equivalente, alimentazione entrocontenuta o separata. Pregasi massima serietà. Umberto Angelini - via Agrigento, n. 9 - 63040 Folignano (AP) - Tel. 0736-491959 (20 + 21,30).

VENDO Kenwood TS830M perfetto provvisto di tutti i filtri, 6 mesi di vita + AT230 + MC50 + SP120, prezzo da concordare.

Umberto Passerelli - via 4 Novembre 13 - 36073 Cornedo Vicentino (VI) - Tel. 0445/953194 (20.00 + 22.00).

CERCO Alt. Est. SP101-SP910M MAX L. 200.000. Vendo acc. AMT FC707 nuovo L. 200.000 o cambio con acc. AMT FC 102. Cerco apparati radio e acces-

Fabrizio Borsani - via Delle Mimose, n. 8 - 20015 Parabiago (MI) - Tel. 0331/555684 (dalle ore 14).

VENDO due 19MKIII perfette complete di tutto e due RTX BC 1306 perfetti, con manuale in italiano, tratto con BO-MO e provincia.

Guido Zecchi - via Mulino, n. 3 - 40050 Monteveglio (B0) - Tel. 051/960384 (20 + 21).

CERCO Bobine A.F. Surplus per onde lunghe o gruppi A.F. per D.L.

Luciano Manzoni - via D. Michel, n. 36 - 30126 Lido (VE) - Tel. 041/764153 (15+17 e 20+23).

VENDO computer Atari 800XL 64K completo di floppy disk, stampante 80 colonne, tavoletta grafica, registratore. Dedicato L. 1.200.000 trattabili, causa passaggio sistema Apple N.E.

Umberto Pierimarchi - via G. Mazzini, 14 - 00042 Anzio (RM) - Tel. 06/9846789 (13 ÷ 14 e 20 ÷ 21).

COMPRO Geloso Rx e Tx tutti i tipi anche se non funzionanti, cerco anche parti staccate per detti apparecchi. Vendo riviste di vario genere (chiedere liste).

Franco Magnani - viale Gramsci, n. 128 - 41049 Sassuolo (MO).

CERCO ricevitore faxsimile, Cerco telescrivente solo ricevente esperto in elettronica cerca ditta per montaggi elettronici.

Altero Rondelli - via Sabotino 1,700 - 04010 Borgo Pieve (LT).

PAGO L. 5.000 ogni schema elettrico anche fotocopia dei resistori con timer e radio Kronosys, KS 101GC la nuova Olded e Brainmost GW Electronics 1984

Roberto Castellini - Q, re Barca via Terza, 94 - 25040 Mandolossa (BS).

VENDO Lafayette HB740, 40 CH AM. Turner + 3B, lineare mobile 70W, inoltre Sony Wakman DD e radioregistratore stereo Alwa 430 con 07.

Maurizio Vecchio - via Bargiggia, 6 - 27100 Pavia -Tel. 0382/24892.

CW RTTY SPECTRUM non interfaccia, possibilità di RX e TX in tempo reale. Ottimi L. 25.000. Giuseppe Spagnolo - via M. Rampolla 5 - 93100 Caltanissetta - Tel, 0943/34501 dopo le 21.

VENDO APX 1296 MHz L. 60.000; 19MKII alim. 220 V. L. 120.000 BE312 funzionante senza Dinamotor L. 60.000. Vendo inoltre coppia di portatili canadesi (APRC 26 L. 50.000).

Sebastiano DiBella - via Don Luidi Sturzo, n. 88 - 95014 Giarre (CT). - Tel. 095/936344 (serali).

VENDO ELBEX 40 CH Inusato L. 90.000. Cerco RXaeronautico poss. proveniente demoliz, aerei e veroFlight Simulator su cassetta per Commodore 64.

Ernesto Orga - via Boezio, 59 - 80124 Napoli - Tel. 081/7605234 (20 ÷ 21).

CHI MI AIUTA a sapere che quarzo mettere su FT 101ZD per andare sotto l'uno? Cerco baracchino quarzato da rottame.

Giovanni Samannà - via Manzoni, 24 - 91027 Paceco (TP) - Tel. 0923/882848 serali dopo le ore 22.

**ZX SPECTRUM** 48 K a L. 250.000 + S.S. + diversi programmi vendo. Generatore a benzina 3.5 KW mono-trifase 220 V nuovo a L. 1,000.000 + S.S. vendo.

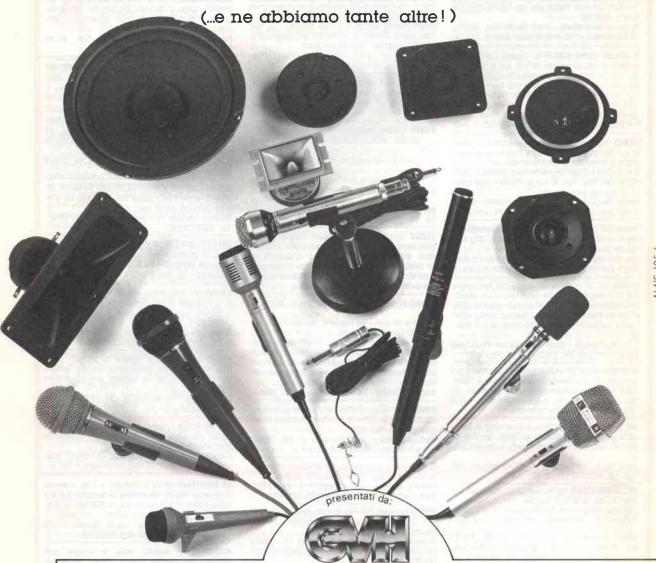
IC8P0F - Filippo Petagna - via M. Grande, n. 204 - 80073 Capri (NA) - Tel. 081/8370602.

ACQUISTO o baratto radio e valvole anni 1920+1933. Compro libri e riviste, altoparlanti 1000+4000 impedenza e materiale stessi anni. Cerco valvole con sigla A-B-C-D-DG-RE-REN-RENS-RES-WE. Procuro schemi radio dal 1933 in avanti. Costantino Coriolano - via Spaventa, n. 6 - 16151 Genova - Tel. 010/412392 pasti.

COMPRO libri, riviste, elettrotecnica, elettronica, se stampate prima del 1950 - molti schemi e descrizioni di apparati surplus militari e civili, Alberto Giannoni - via Valdinievole, n. 27 - 56031 S. Colomba (Pl) - Tel. 0587/714006 (9÷21).

VENDO o permuto con altro apparato RTX marittimo radiotelefonico marca Lince-Irne alimentazione 24V valvole finali 2300 GBS e 6883 perfetto come nuovo. Maurizio Della Bianca - corso De Stefanis, 29/01 - 16139 Genova - Tel. 010/816380 dopo le 21.00.





distribuiti da:



di D. BOZZINI & M. SEFCEK

Viale XX Settembre, 37 34170 GORIZIA - Italy

Tel. 0481/32193

Telex: 461055 BESELE

### **EXPO '85**

#### Redazione

Tsukuba, città della scienza, a 70 km da Tokio, fondata nel 1963 per decentrare la congestionata capitale e creare al contempo un centro di ricerche e di tecnologie avanzate, è considerata la «Silicon valley» giapponese, ove si sono via via concentrati Istituti nazionali, Enti di ricerche, Università, Laboratori e Industrie private.

Quì ha trovato la sua degna sede l'**EXPO '85**, esposizione universale dedicata al tema «**SCIENZA E TECNO-LOGIA PER LA VITA DELL'UOMO**». A questa colossale esposizione — estesa per circa 100 ettari — hanno aderito 36 Paesi stranieri, allestendo padiglioni di grande interesse per le novità tecnologiche dei contenuti e per l'impronta culturale con cui ciascun espositore ha voluto presentarsi agli occhi dei visitatori.

Grandi schermi TV, fantasmagorie di luci e colori, mezzi mobili speciali, vascelli spaziali, vetture da fantascienza, ruote gigantesche che trasportano navicelle: tutto ciò per far compiere ai visitatori un giro panoramico attraverso gli itinerari del mondo tecnologico del domani, che ciascun Paese ha in programma di realizzare.

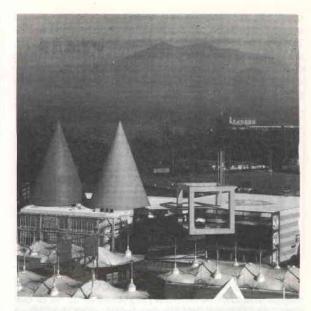
Uno dei temi dominanti è stato quello del ritorno ai valori umani, della concigliazione fra tecnologia e natura, della immagine di un nuovo mondo più vivibile perchèfatto per l'uomo.

Ciascun padiglione preannunciava, già nelle sue linee artitettoniche — ora svettanti in ardite strutture ora imponenti nelle massicce costruzioni — il tema dominante che l'esposizione interna svolgeva poi a fondo, avvalendosi di tutti i più sofisticati ed avveniristici mezzi tecnologici.

Tra le tante piacevoli novità e le meravigliose e seducenti proposte presentate dal fior fiore della tecnologia mondiale, ne riportiamo alcune che, per noi sono particolarmente interessanti dal punto di vista elettronico, e ci sono sembrate più meritevoli di esser qui riportate:

il JUMBOTRON della SONY, il robot «FANUC-MAN» della FUJITSU Ltd. il treno HSST il sistema di comunicazioni spaziali della NEC Corporation.

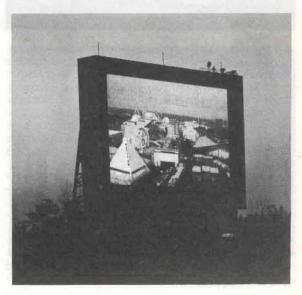
Il **JUMBOTRON** è uno schermo televisivo immenso, il più grande finora costruito: misura 25 mt di altezza e 40 mt di larghezza (circa 1850 pollici!). Lo schermo è composto da ben 150.000 centri tricromatici (R-G-B) ed i segnali video digitalizzati sono trasmessi allo schermo dalla camera centrale di controllo a microprocessori mediante fi-



bre ottiche. L'Unità di colore è in grado di gestire fino a 256 diverse gradazioni di colore. Questa meraviglia che può essere definita l'ultimo grido della tecnologia dell'immagine, era a disposizione del pubblico per trasmettere qualunque informazione inerente alla Mostra.

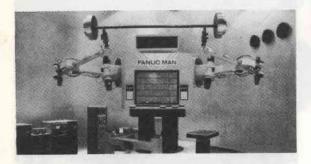
Il **FANUC-MEN** il robot umanoide più grande del mondo misura 5 mt di altezza e pesa oltre 25 tonellate. Con le sue braccia perfettamente articolate può, con la stessa facilità, compiere i lavori più pesanti (come sollevare 200 kg) ed eseguire gli interventi più delicati (come costruire una miniatura di se stesso).

Il treno a levitazione magnetica **HSST** è il più veloce e silenzioso del mondo: supera la velocità di 300 km/h, ha una alta economia di esercizio ed è privo di vibrazioni. Il **HSST** è mosso da un motore elettrico lineare, vale a dire che potenti magneti, posti sotto i vagoni imprimono al convoglio un moto di scorrimento dovuto alla forza elettromagnetica di repulsione e quindi il treno avanza sulle rotaie, anch'esse magnetizzate, senza però toccarle in





quanto le espansioni polari rimangono sollevate di circa un centimetro. Un prototipo di tale veicolo è già in funzione su una linea commerciale giapponese, e tale sistema originale ha buone probabilità di diventare il mezzo di trasporto più idoneo per il futuro, tenendo conto anche della caratteristica «non inquinante» del suo sistema di propulsione.



Nel centro del padiglione della **NEC Corporation** primeggia una enorme antenna parabolica di 32 mt di diametro, che fa parte del sistema integrativo tra computer e comunicazione spaziali.

Nel teatro interno, grazie ad uno schermo gigante, gli spettatori possono provare l'emozione di un volo nello spazio ove non mancano rischiosi incontri con meteoriti vaganti.

Nelle altre sezioni del padiglione sono illustrati sistemi di produzione automatica, di tele-conferenze e di stampa di giornali via satellite.



Per chiudere degnamente questa pur buona rassegna, ricordiamo il padiglione con cui l'Italia ha voluto essere presente a questa grande manifestazione. Il filo conduttore dell'Esposizione del padiglione italiano, è l'interdipendenza della scienza e della storia, quindi il collegamento tra arte e tecnologia, tra antico e moderno. Il discorso prende le mosse dall'opera di Leonardo presentata su uno schermo tattile a videodisco. Seguono poi le grandi opere architettoniche e pittoriche, frutto della creatività italiana, con a fianco la tecnologia avanzata detta «RIFLETTOGRAFIA ALL'INFRAROSSO COMPUTE-RIZZATA», che permette di mettere in luce alcuni «pentimenti» o «errori» dei nostri grandi pittori, utili per la co-

ro. Altro notevole prodotto dell'ingegno italico è l'orologio atomico, progettato dall'Istituto **Galileo Ferraris** di Torino. Esso si basa sulle vibrazioni degli elettroni dell'atomo di magnesio; queste vibrazioni, dell'ordine di 600 GHz

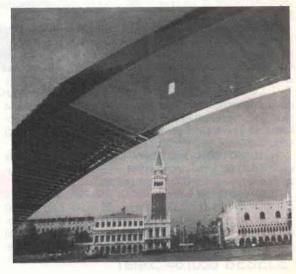
noscenza più profonda dell'artista e per l'opera di restau-



sono comparate con un oscillatore al quarzo e per successive divisioni si perviene ad una base dei tempi estremamente precisa con cui è possibile misurare un secondo con tredici cifre significative. In breve sequenza citiamo poi il ponte in vetro progettato per il Canal Grande, le macchine robotizzate, le opere che gli Artisti e Scienziati italiani (da Fermi a Rubbia, da Brunelleschi a Leonardo, da Giorgione a Tiziano) hanno creato a beneficio dell'umanità intera.

Uscendo da questa rassegna ci è parso di respirare un'aria nuova, di essere come rinati a nuove speranze.

La seducente proposta che l'EXPO '85 lancia all'umanità è questa: che la scienza, la tecnologia più avanzata e lo spirito creativo dell'uomo si accordino per costruire il mondo di domani, ove tutti possono coesistere pacificamente, in armonia con la natura, in un ambiente più consono alla convivenza umana.





Indagine su un dispositivo al di sopra di ogni sospetto.

### L'ANTENNA ELEMENTARE

#### Alberto Fantini

In un precedente articolo sono stati introdotti i concetti base necessari per analizzare il funzionamento delle antenne e per visualizzare, tramite la grafica ad alta risoluzione del CBM 64, il comportamento di due antenne isotropiche accoppiate. Facciamo ora un altro passo in avanti ed affrontiamo la problematica riguardante l'antenna elementare.

A differenza dell'antenna isotropica, la quale è un'antenna ideale, l'antenna elementare è realizzabile fisicamente e la si può utilizzare per irradiare energia elettromagnetica, sebbene con rendimento non ottimale.

Si può parlare di antenna elementare ogni qual volta prendiamo in considerazione un'antenna lunga una frazione trascurabile della lunghezza d'onda di lavoro. In tal caso, la corrente che scorre in essa si può considerare di intensità costante per tutta la sua lunghezza, a differenza per es. del dipolo lambda mezzi nel quale, come vedremo in un prossimo articolo, l'intensità della corrente non è costante lungo di esso.

Come per l'antenna isotropica, consideriamo la nostra antenna elementare situata al centro di un volume di spazio sferico: attraverso la sua superficie transiterà l'energia elettromagnetica irradiata.

Nel caso dell'antenna elementare, però, il flusso di energia non ha una densità costante in tutte le direzio-

ni dello spazio, ma è più addensato nelle direzioni perpendicolari all'asse dell'antenna, ed è praticamente nullo lungo l'asse dell'antenna stessa.

In altre parole, il solido di radiazione dell'antenna elementare è una figura geometrica solida avente una forma toroidale: immaginate un palloncino schiacciato in modo tale che i due poli si tocchino. Come per l'antenna isotropica, introduciamo i diagrammi di radiazione orizzontale e verticale, allo scopo di semplificare l'analisi del funzionamento dell'antenna elementare. Intersechiamo quindi il relativo solido di radiazione con due piani, il primo parallelo all'asse dell'antenna e passante per esso; il secondo perpendicolare all'asse dell'antenna e passante per il suo centro.

Otteniamo due figure geometriche piane, la prima avente la forma di un otto (diagramma di radiazione orizzontale); la seconda avente la forma di un cerchio (diagramma d radiazione verticale).

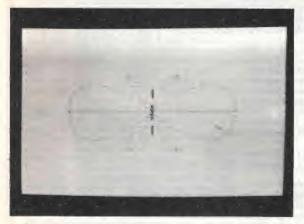


figura 1 - Diagramma di radiazione orizzontale dell'antenna elementare.

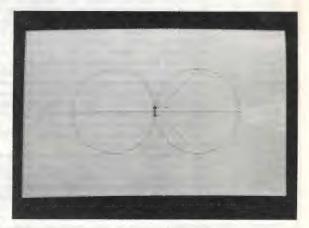


figura 2 - Diagramma di radiazione orizzontale di 2 antenne elementari accoppiate. Rapporto D/L = 2/1.



L'antenna elementare, cioè, presenta direttività solo nel piano orizzontale, rispetto al quale la densità del flusso di energia irradiata segue l'andamento del relativo diagramma.

Per chi ha la costanza di digitare il listato che segue, il docile CBM 64 si incaricherà di mostrargli graficamente quanto fin ora affermato, con la precisione di un provetto disegnatore.

Il programma segue la falsariga di quello relativo all'antenna isotropica con alcune modifiche per quanto riguarda la subroutine di cancellazione, che è stata implementata in linguaggio macchina per rendere quasi istantanea la fase di cancellazione.

Ed ora una breve descrizione del programma. Dopo il RUN e relativo RETURN, compare una videata di presentazione con delle istruzioni da seguire. Premendo il tasto Z e relativo RETURN, ha inizio la fase di disegno del diagramma orizzontale dell'antenna elementare. Questa fase ha termine con il disegno dell'angolo di apertura.

L'angolo di apertura di un'antenna valuta la sua direttività e dipende dalla forma del diagramma di radiazione preso in considerazione.

L'angolo di apertura dell'antenna elementare è di 90 gradi, come potrete verificare.

A questo punto si può premere il tasto **C** per cancellare il grafico. Compare una videata di presentazione e di richiesta di input. Entriamo nella fase più interessante del programma, che ci consente di visualizzare il diagramma di radiazione orizzontale, risultante dall'accopiamento di due antenne elementari poste alla distanza **D**, in funzione della lunghezza d'onda L di lavoro.

Ricordiamo che il diagramma di radiazione verticale è un cerchio e non fornisce alcuna ulteriore utile informazione sulla distribuzione spaziale dell'energia irradiata, al variare del rapporto D/L.

Con la visualizzazione grafica del diagramma di radiazione risultante dall'accoppiamento di due antenne elementari ci avviamo rapidamente verso casi pratici che riguardano l'accoppiamento di due o più dipoli lambda mezzi o di due o più antenne qualsiasi, conoscendo i diagrammi base, che di norma sono forniti dal costruttore.

L'argomento sarà oggetto di prossimi articoli.

#### **Bibliografia**

- 1) Collegamenti Radioelettrici di A. Fantini
- 2) L'antenna Isotropica (della stessa serie).

#### LISTATO

```
5 POKE53280.0: POKE53281.3: PRINT"3"
10 FORA=1T018:PRINTTAB(11)"&";:NEXTA
15 PRINT:PRINTTAB(11)"&";:PRINTTAB(28)"&"
20 PRINTTAB(11) "&"; :PRINTTAB(17) "DIPOLO"; :PRINTTAB(28) "&"
25 PRINTTAB(11) "&"; :PRINTTAB(28) "&"
30 PRINTTAB(11)"&"; :PRINTTAB(15)"ELEMENTARE"; :PRINTTAB(28)"&"
35 PRINTTAB(11)"&"; :PRINTTAB(28)"&"
40 PRINTTAB(11)"&"; :PRINTTAB(19)"BY"; :PRINTTAB(28)"&"
45 PRINTTAB(11) "&"; :PRINTTAB(28) "&"
50 PRINTTAB(11)"&";:PRINTTAB(15)"ALFA & MAP";:PRINTTAB(28)"&"
55 PRINTTAB(11)"&";:PRINTTAB(28)"&"
60 FORA=1T018:PRINTTAB(11)"&";:NEXTA
65 FORZ=0T0500:NEXTZ:FORA=0T03:PRINT:NEXTA
70 PRINTTAB(5)"PREMI IL TASTO Z PER DISEGNARE"
75 PRINT:PRINTTAB(7)"IL DIAGRAMMA DI RADIAZIONE"
80 PRINT: PRINTTAB(9) "DEL DIPOLO ELEMENTARE"
85 PRINT:PRINT: PRINTTAB(3)"(PER CANCELLARE PREMI IL TASTO C)"
90 GETA$: IFA$=""ORA$<>"Z"THEN90
95 IFA$="Z"THENPRINT";"
100 GOSUB500:GOSUB600:GOSUB700
105 FORY=95T0105STEP.5:X=159:GOSUB800:NEXTY
110 FORX= 60T0260STEP4:Y=100:GOSUB800:NEXTX
115 FORX=157T0161STEP.5:Y=95:GOSUB800:NEXTX
120 FORX=157T0161STEP.5:Y=105:GOSUB800:NEXTX
125 FORA=0T0359STEP2:GR=A*π/180
130 P=ABS(INT(SIN(GR)*100))
135 X=INT(160+P*COS(GR+π/2)):Y=INT(100+P*SIN(GR+π/2))
145 GOSUBSØØ: NEXTA
146 FORI=0T070STEP5: X=I+160: Y=100+I: GOSUB800: NEXTI
147 FORI=0T070STEP5:X=I+160:Y=100-I:GOSUB800:NEXTI:GOSUB400
150 GETB$: IFB$=""ORB$<>"C"THEN150
155 IFB$="C"THENGOSUB600:GOSUB900:PRINT"□"
160 PRINT:PRINT:PRINTTAB(3)"DIAGRAMMA DI RADIAZIONE RISULTANTE"
165 PRINT:PRINTTAB(3)"DALLA COMBINAZIONE DI DUE ANTENNE"
170 PRINT:PRINTTAB(3)"ELEMENTARI POSTE ALLA DISTANZA D"
175 PRINT:PRINT:PRINTTAB(6)"(PER CANCELLARE: TASTO C )":PRINT:PRINT
180 PRINT: INPUT"IMMETTI LA DISTANZA: D(METRI)=";D
```



```
185 PRINT: PRINT
190 INPUT"IMMETTI LA LUNG. D'ONDA:L(METRI)=";L
195 PRINT"": GOSUB500: GOSUB700
200 FORX=60T0260STEP4:Y=100:GOSUB800:NEXTX
205 FORY=74T084STEP.5:X=159:GOSUB800:NEXTY
210 FORY=116T0126STEP.5:X=159:GOSUB800:NEXTY
215 FORA=0T0359STEP2:GR=A*π/180
220 P=ABS(INT(COS(#*D/L*SIN(GR))*SIN(GR)*100))
225 X=INT(160+P*COS(GR+π/2)):Y=INT(100+P*SIN(GR+π/2))
235 GOSUB800:NEXTA:GOSUB400
240 GETC$:IFC$=""ORC$<>"C"THEN240
245 IFC$="C"THENGOSUB600:GOSUB900:PRINT""
250 INPUT"VUOI RIPROVARE ? (SI/NO)";W$
255 IFW$="SI"THENPRINT"3": GOT0160
260 IFW$="NO"THENGOTO270
265 IFW$<>"SI"ORW$<>"NO"THENGOTO250
270 PRINT"": POKE53280,254: POKE53281,246: END
400 FORY=5T0195STEP10:X=7:G0SUB800:NEXTY
401 FORY=195T05STEP-10:X=313:GOSUB800:NEXTY:RETURN:REM FINE DISEGNO
500 POKE53265,187:POKE53272,29:RETURN:REM MODO HI RES
600 DATA169,32,133,252,169,00,133,251,160,00,145,251
601 DATA136,208,251,230,252,165,252,201,64,144,237,96
602 RESTORE:FORI=49152T049175:READK:POKEI,K:NEXTI:SYS49152:RETURN
700 FORI=1024T02023:POKEI,3:NEXT:RETURN:REM COLORE FONDO
800 RI=INT(Y/8):CO=INT(X/8):RC=YAND7:BT=7-(XAND7)
801 BY=8192+320*RI+8*CO+RC:POKEBY,PEEK(BY)OR2†BT:RETURN:REM BIT MAP
900 POKE53265,27:POKE53272,21:RETURN:REM MODO NORMALE
```

ELE	ELETTRONICA E.R.M.E.I. via Corsico, 9 (P.ta Genova) 20144 M. Telefono 02 - 835.62.86											
74LS00 74LS01 74LS02 74LS03 74LS04 74LS08 74LS09 74LS10 74LS11 74LS12 74LS13 74LS14 74LS32 74LS244 74LS245 74LS373	L. 650 L. 2.100 L. 2.100 L. 2.100 L. 2.100	LA 4420 LA 4422 LA 4430 LA 4440 LA 4445 MB 3730 MB 3731 M 51517 TA 7203 TA 7204 TA 7205 TA 7222 TA 7222 TA 7310 HA 1366 HA 1367 HA 1368	L. 2.900 L. 3.500 L. 2.700 L. 5.650 L. 5.500 L. 7.750 L. 8.000 L. 3.650 L. 5.500 L. 6.900 L. 3.750 L. 2.800 L. 3.400 L. 5.650 L. 2.600 L. 4.250 L. 4.250 L. 4.550	HA 1388 L. 8.900 HA 1392 L. 7.500 HA 1392 L. 7.500 MM 53200 L. 11.000 TDA 1054 L. 2.950 TDA 1170S L. 2.950 TDA 2002 L. 1.850 TDA 2003 L. 2.000 TDA 2004 L. 3.950 TDA 2004 L. 3.950 TDA 2009 L. 8.000 TDA 2822 L. 3.000 TDA 2822 L. 3.000 TDA 2822M L. 2.750 10 LED ROSSI L. 1.500 10 LED GIALLI L. 2.000 10 LED GIALLI L. 2.000 6 DISPLAY MAN 74 cc. L. 6.000								
mod. 96 mod. 97 mod. 98 mod. 100 mod. 101 mod. 102 mod. 103 mod. 104 mod. 105	ALTOPARLANTE per auto 50W  ALTOPARLANTE per auto 80W  ALTOPARLANTE per auto 60W  ALTOPARLANTE per auto 60W  ALTOPARLANTE per auto 80W  ALTOPARLANTE per auto 80W  ALTOPARLANTE per auto 80W  ALIMENTATORE STABILIZZATO ALIMENTATORE STABILIZZATO ALIMENTATORE STABILIZZATO ALIMENTATORE STABILIZZATO ALIMENTATORE STABILIZZATO ALIMENTATORE STABILIZZATO	130 mm BICONO 130 mm BICONO 130 mm due vie 130 mm tre vie 160 mm tre vie 160 mm tre vie 160 mr t	12V 2A / 2,5A . regolabile da 5V a a 1V a 20V 2,5A	la coppia L. 22.000 la coppia L. 30.000 la coppia L. 38.000 la coppia L. 45.000 la coppia L. 48.000 L. 18.000 L. 20.000 L. 20.000 L. 22.000 L. 12.000								
mod. 106 mod. 107 mod. 108 mod. 109	25V a 3,5A senza trasformatore e REGOLATORE DI VELOCITÀ elet VARIATORE DI LUCE max 600V AMPLIFICATORE STEREO monta a booster	tronico per trapano to e collaudato ali to e collaudato ali	o, potenza max 1200W mentazione 15V potenza d imentazione 15V potenza d	L. 13.000 L. 10.000 Cuscita 10 + 10W . L. 12.000 Cuscita 30 + 30W L. 23.000								
mod. 110 mod. 111 mod. 112 mod. 113 mod. 114 mod. 115 mod. 116 mod. 117 mod. 118 mod. 119	LUCI PSICADELICHE IN KIT tre con PLANCIA UNIVERSALE norme DI SALDATORE JET 2000 40W SALDATORE JBC 14W 40W 65W SALDATORE ECONOMICO 40W MINI TESTER 2000 ohm TRAPANINO per elettronica da 9V COLONNINA PER MINITRAPANC CONFEZIONE di cinque punte da POMPETTA ASPIRA STAGNO co	anali 800W per can. N 12 contatti ' a 16V 14.500 giri p	ale completo di contenitor	e L. 20.000 L. 9.000 L. 13.000 L. 17.000 L. 6.000 L. 16.000 L. 18.000 L. 12.500 L. 2.500								
Oli andini u				È sempre valido quanto								

Gli ordini non verranno da noi evasi se inferiore a L. 10.000 · Anticipo minimo L. 5.000. Le spese di spedizione sono a carico del destinatario. Non diponiamo di catalogo. esposto nella pubblicità dei mesi scorsi.



### DOLEATTO

V.S. Quintino 40 · TORINO Tel. 511.271 · 543.952 · Telex 221343 Via M. Macchi 70 · MILANO Tel. 273.388

## 175.4 Oscilioscopio a cassetti - doppie @ENERATORE DI SEGNALI ## 10 MC + 480 MC  **Uscita raria e calibrata- **Altenuatore a pistone - Rete 220V **Presa per counter indipendente **Modulazione AM ed esterna **Special Company of the Company of t		HP 141A Oscilloscopio a cassetti - doppia	L. 1.8	300.000	MESL M1000 Generatore sweep - 500 MC + 1000 MC L, 1.400.1
GENERATORE DI SEGNALI   10 MC + 480 MC   10 Microvolt   10 Micro	801D/8/S MARCONI	base tempi - DC 20 MC	L. 1.8	300.000	
10 MC + 480 MC		base tempi - DC 50 MC	L. 9	980.000	cassetti per detto per frequenze da
Uscita taralta e calibrata		HP 183A Oscilloscopio a cassetti doppia			
• Vascita farafa e calibrata - 0.1 Microvolt - 200 Milloword	10 MC + 400 MC	base tempi - DC250 MC tempo reale			********
\$0.00 Mill void   -0.1 Microvoid   1.0 Mill void   -0.0	Uscita tarata e calibrata -	pendenza mod 1120 A	L. 3.8	800.000	
Attenuatore a pistone- Rete 220V   Press per counter indipendent   Pass per misure resistants, capacità, in deliberata   Pass per per misure resistants, capacità, in deliberata   Pass per	500 Millivolt + 0.1 Microvolt	HP 190A Q-Metro - 20 MC + 260 MC	L. 6	800.000	500 KC + 1500 MC - stato solido a
Presaper counter indipendente   Modulazione AM ed esterna   Modulazione AM ed estern	Attenuatore a nistone - Rete 220V	HP 215A Generatore d'impulsi	L. 2	280.000	
Modulazione AM de desterna   L. 480,000 + IVA   H 250A   Ext. Meler - 500 KC - 250 MC - 50 MC - 50 MC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A   Analizzatore d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione d'onda - 20 CV - 50 KC   Modulazione Signatura   H 250A	Presa per counter indipendente	HP 241B Oscillatore da 10 CY + 1 MC - In 5	1 mele	chicate	W - 200 MC + 400 MC L. 900.
F 1064B MARCON    F 1064B MA	Modulazione AM ed esterna	HP 250A RX-Meter - 500 KC + 250 MC - pon-	L. 0110	binoota	
# 302A Analizatore d'onds 20 CY - 50 KC 0		te per misure resistenza, capacità,			V. RMS - 450 MC + 912 MC L. 600.
F 1068 MARCON	L. 480.000 + IVA	induttanza	L. and	chiesta	ROHDE SCHWARZ Generatore di segnali
F 1064 MARCON    ENERGATOR D I SEGNALI     50 + 470 MC 68 + 108   118 + 185,     Misurators of importance dipotenza     Misurators of		HP 415F SWR Meter - 1000 Hz imput - 0 +	L. C	500.000	POHDE SCHWARZ Generatore di segnati
#4158   Standing Wave Indicator   Modulazione AMFM   Modulazione AMF		60 dB	L. arlo	chlesta	SMCB BN41042 - 1.7 GHz + 5 GHz L. a richie
# 4158   Standing Wave Indicator   Modulazione AMFM   Modulazione AMFMM   Modulazione AM	ENERATORE DI SEGNALI	HP 431C Misuratore di potenza 0,01		200 000	ROHDE SCHWARZ Generatore di segnali
Modulazione AM/EM  Usorita tarafa e calibrata  HP 434A  Calorimetro misuratione dipotenza Ogl, W. 1 o W. > Cot Off. Y. > Cot No. Y. > C	0 + 470 MC 68 + 108, 118 + 185,	MINIWATI + 10 MINIWATI			BOUNE SCHWARZ Generators di segnali
Modulazione AM/FM    Modulazione calibrata   Modulazione pistone   Rete 220 V   He   57A   ACDEC Orderenter   50 CY   500 KC   ACDEC ORDER   500 KC   500 KC   ACDEC ORDER   500 KC   500 KC   ACDEC ORDER   500 KC   500 KC   500 KC   ACDEC ORDER   500 KC		HP 434A Calorimetro misuratore dipotenza			SMCC BN41043 - 4.4 GHz + 8.3
Attenuatore a pistone - Rete 220 V  HP 612A Generatore di segnali AM - 450 MC - 1200 Me segnali AM - 750 ME segnali	Modulazione AM/FM	0.04 W + 10 W - DC 10 GHz	L. 1.2	200.000	GHz. L, a richie
Page		HP 457A AC/DC Converter - 50 CY + 500 KC	L. and	chiesta	ROHDE SCHWARZ UHF Test Receiver
## 914A Generatore di segnali AM - 750 Generatore di potenzia (1) Generatore di po	Attenuatore a pistone - Hete 220 V	MC ± 1230 MC	L. 1.0	000.000	ROHDE SCHWARZ SHE Test Receiver
Comparison   Com		HP 614A Generatore di segnali AM - 750			2 GHz. ÷ 5.1 GHz /5 GHz + 8.6 GHz. L. a richie
F144H MARCON    F146H MARCON	1 440 000 + 11/4		L. 1.0	000.000	AIL 707 Analizzatore di spettro - 10
## 9840 Generatore weep - 7 GHz + 124 Can chiesta	L. 440.000 TIVA		1 7	000 038	
Attenuatore calibrato - 0.1 Microvolt 50 Ohm - 2V HP 5518/518 Shift Spettor - 10M C + 12.4 GHz - sensibilità - 30 DBm - Modulazione AM con misuratore Molto stabile - ottime forma d'onda L. 740.000 + IVA L. 90.000		HP 694D Generatore sweep - 7 GHz + 124		000.000	SYSTRON DONNER 751 Analyzatore di spet-
Attenuatore calibrato - 0.1 Microvolt 50 Ohm - 2V HP 5518/518 Shift Spettor - 10M C + 12.4 GHz - sensibilità - 30 DBm - Modulazione AM con misuratore Molto stabile - ottime forma d'onda L. 740.000 + IVA L. 90.000		GHz	L. a ric	chiesta	tro - 10 MC + 65 QHz (funziona an-
Attenuatore calibrato - 0.1 Microvolt 50 Ohm - 2V Modulazione AM con misuratore Molto stabile - ottime forma d'onda L. 740.000 + IVA L. 740.00	ENERATORE DI SEGNALI				che da 10 MC e da 6,5
Attenuatore calibrato - 0.1 Microvolt 50 Ohm - 2V	10 KC + 72 MC	Hz. + 2000 Hz Uscita 5 V + 200 V	1 20	000 000	GHz, 100 GHz, con riduzione del-
So Ohm — 2V Modulazione AM con misuratore Molto stabile - ottime forma d'onda L. 740.000 + IVA HP 493A Amilizatore interioridade de l'Albert and de l'Albe		HP .	D. 20.1	000,000	tubo 7 x 10 cm. Transistorizzato. L. 6.800
50 Ohm — 2V Modulazione AM con misuratore Molto stabile - ottime forma d'onda L. 740,000 + IVA L. 740,000 + IVA L. 740,000 + IVA L. 740,000 + IVA HP 493A HP 741B Analizzatore di Spettro - 100 GROVA TRANSISTOR Misura Beta, Noise COME NUOVO  COME N		5100/5110B Sintetizzatore di frequenze campio-			MARCON IF 2008 Generatore di segnali
## 12.4 GHz sersibilitis - 90 DBm Landilitications microorde - 46 DBm Landilitications microorde -		ne con oscillatore fino a 50 MC	L. 13	200.000	AM/FM - 10 KC - 510 MG - stato so-
L. 740.000 + IVA  L. 740.000 + IVA  L. 740.000 + IVA  L. 740.000 + IVA  HP 493A Amplificators microorde - 4 GHz - 9 GHz - 1 GH		± 12.4 GHz - sensibilliá - 90 DBm	1. 57	800,000	
B GHz Uscrita 1 W. guadagno 30 HP 7418 AC/DC Dillerential Voltmeter QO standard HP 3450 A Multi function Meter R 4514 AC/DC Dillerential Voltmeter QO misura Beta. Noise COME NUOVO ROVA TRANSISTOR K 4514 A Analizzatore di spetto 4 del 2 40 GHz. Iransistorizzato de oppo cannone DC solidocopi de oppo cannone DC do Gilloscopio o cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC K 8514 A Gellioscopio a cassetti valvolare 10 MC + 420 MC TK 5514 Oscilloscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna L 380.000 + IVA  K 5514 Oscilloscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna L 380.000 + IVA  K 5514 Oscilloscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna L 380.000 + IVA  K 5514 Oscilloscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna L 380.000 + IVA  K 5515 Millivott Por Consolidation Solidoscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna L 380.000 + IVA  K 5514 Oscilloscopio a cassetti valvolare 1000 CY Interna C 5510 MILITARE ENERATORE DI SERRATORE DI SERRATOR	Molto stabile - ottime forma d'onda	HP 493A Amplificatore midroonde - 4 GHz +		177	10 MC = 500 MC L. a richle
Acido Differential Voltmeter QL arichiests standard Larichiests and Acido Differential Voltmeter QL arichiests standard Larichiests and Example of the Standard Larich				60.	MARCONI TF2330 Analizzatore d'onda - 20
STA 446 AVO PROVA TRANSISTOR MISURA Beta, Noise MISURA BAUGH MISURA Advisory of MISURA M	L. 740.000 + IVA		4 July	priests	
TX 4974 ANOUNCY 1700 MC PROVA TRANSISTOR Misura Beta, Noise COME NUOVO  TX 502A Analizzatored di apetito del per la composition de la comp			L. a ric	chiesta	
PROVA TRANSISTOR Misura Beta, Noise COME NUOVO  1K 5014  1K 6014		HP 3450 A Multi function Meter	L. ark	chiesta	AM - 400 MC ÷ 1000 MC L. 480
Misura Bela, Noise Misura Bela, Noise COME NUOVO  TK 504  L. 90.000 + IVA  L. 90.000 + IVA  L. 90.000 + IVA  L. 90.000 + IVA  CR MMS618 Idem come sopra montaggio arack 'transistorizzato ack 'transistorizzato accide accidenta ack 'transistorizzato accidenta acc		TK 491A Analizzatore di spettio in OHz .			MILITARE TS419 Generatore di segnali
450 KC + 1 MC doppio oscilloscopio propositios pio - 0,5 Millivott   1,0 MC   1,0 MC		40 GHz - transistorizzato	F 18 500	chiesta	
pio - 0,5 Millivolt L. 90,000 + IVA L. 10,000 + IVA L. 90,000 + IVA L. 10,000	Misura Deta, Noise	450 KC + 1 MC doppio oscillosco-			eterodina - 125 KC + 1000MC L. 180
450 KC    TK 561A  Oscilloscopio a cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC    TK RM561A Idem come sopra montaggio a rack ramsistorizzatio   TK RM561A Idem come sopra montaggio a rack ramsistorizzatio   TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack ramsistorizzatio   TK S1A		pio - 0,5 Millivolt	L. (	640.000	BOONTON 74CS8 Ponte di capacità · 100 KC L. 1.280
L. 90.000 + IVA  TK 561A  Cscilloscopio a cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK 631A  Cscilloscopio a cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK RM561B Idem come sopra montaggio a rack - transistorizzato  TK S31A  Coscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 15 MC  TK 531A  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  TK 531A  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  TK 541A  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Coscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC  TK 551A  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC - va		TK 504 Oscilloscopio monotraccia - DC		200 000	BOONTON 63C Ponte di induttanza
L. 90.000 + IVA  IVACALLA ENTROLLA EL P.  SENERATORE DI SEGNALI - 10 MC + 420 MC  Uscita tarata e calibrata - 350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna - DC 27 MC  L. 380.000 + IVA  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI SEGNALI - 10 KC + 50 MC  Attenuatore calibrata - DC 27 MC  MILITARE GENERATORE DI SEGNALI - 10 MC - 30 MC - 30 MC  TK 551A Sia		450 KC  ASSETT SELA Oscilloscopio a cassetti doppia	L	360.000	
MC S 510 MILITARE/H.P.  SENERATORE DI SEGNALI - 10 MC + 420 MC Uscita tarata e calibrata - 350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna L. 380.000 + IVA  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI SEGNALI - 10 KC + 50 MC Attenuatore calibrato Misura uscita e modulazione Normore o Controllo digitale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'limballo originale L. 480.000 + IVA  TR RM581A Idem come sopra montaggio a rack TK RM581B Idem come sopra montaggio a rack TK RM581B Idem come sopra montaggio a cassetti doppia traccia - doppio cannone - DC 10 MC MC RM585 Oscilloscopio a cassetti doppia traccia - doppio cannone - DC 15 MC MC MC Nocilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC Dosilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC TK 531A Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - Valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - 10 MC  ***R 44.0 Norioscopio a cassetti	I 90,000 ± IV∆	traccia e doppia base tempi - DC 10			BOONTON 75C Ponte di capacità
Tack Transitorizzato To MC + 420 MC Uscita tarata e calibrata - 350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna L. 380.000 + IVA  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI SEGNALI - 10 KC + 50 MC Misura uscita e modulazione Completo di accessori Nuovo in scatola d'limballo originale L. 480.000 + IVA  Tack transitorizzato Track a cassetti doppia traccia - doppio cannone - DC 10 MC Tk 511A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 20 MC DC 30 MC Tk 541A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC Tk 541A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC Tk 541A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - VIVA  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI SEGNALI - 10 KC + 50 MC Misura uscita e modulazione Confirmito di girlale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'limballo originale L. 480.000 + IVA  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 3, 7 GHz. +8.3 GHz MESL ML883 Generatore sweep - 1, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10,	L. 00.000 1 1VA		L. (	680.000	5 KC ÷ 500 MC L. 1.280
TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizzatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorizatio TK RMS618 Idem come sopra montaggio a rack transistorization Identification Identific				680 000	BOONTON 91C Voltmetro R.F 1 mV. + 300V.
rack transistorizzato  10 MC + 420 MC  Uscita tarata e calibrata - 350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna  L. 380.000 + IVA  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI  SEGNALI - 10 KC + 50 MC Misura uscita e modulazione Nuovo in scatola d'limballo originale  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz. +8, 3 GHz Nuovo in scatola d'limballo originale  L. 480.000 + IVA  Track: transistorizzato TR 541A Cassetti doppia traccia - doppio cannone - DC 10 MC  MC - assetti - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC TK 541A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC  TK 541A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC  TK 554A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC  Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC  MILITARE ZM11/I/U Ponte RCL capacità 10 mmf + 1100 Mf - Induttanza 0.1 MH + 1100 H. resistenza 1 Ohm + 1 Mohm  CT 491A Test Set per cavi - effetto sonar - misure lunghezza, impedenza cavi L. 780.000  SEGNALI - 10 KC + 50 MC  AN/URM 191 MILITARE GENERATORE DI  TK 575A  Tracciacurve - provavalvole TK 575A  Traccia			hat .	000.000	
traccia - doppio cannone - DC 10 MC	ENERATORE DI SEGNALI -	rack - transistorizzato	L. 8	000.088	Pf. + 2000 Mf 6 V + 150 V. L. 180
Uscita tarata e calibrata - 350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna 1000 CY	10 MC + 420 MC	TK RM565 Oscilloscopio a cassetti doppia			RACAL RA 117 Ricevitore sintetizzato
350 Millivolt + 0.1 Microvolt Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna L. 380.000 + IVA  M/URM 191 MILITARE  SENERATORE DI  TK 570 TK 570 TK 570 Misura uscita e modulazione Misura uscita di miballo originale Misura uscita di moballo di miballo originale Misura uscita di miballo miballo di mibal		traccia - doppio cannone - DC 10	1 /	980 000	1 MC + 30 MC - con adattatore SSB L. 1.200
Attenuatore a pistone - Rete 220 V Modulazione AM · 400 CY + 1000 CY Interna 1000 CY International CY Internationa					+ 1100 Mf - Induttanza 0.1
Modulazione AM - 400 CY + 1000 CY Interna L. 380.000 + IVA L. 380.000 + IVA  IK 543A  CSCIlloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC CSCIlloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC  IK 551A  IK 551A  CSCIIloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC  IK 551A  IK 551A  IK 551A  CSCIIloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC Oscilloscopio a cassetti - doppio canone - valvolare - DC 27 MC  IK 551A  IK 564A  IK 564A  IK 570  IK 564A  IK 570	Attenuatore a nistone - Rete 220 V	- DC 15 MC	L.	800.000	MH + 110 H. resistenza 1 Ohm + 1
TK 543A Oscilloscopio a cassetti - valvolare - DC 30 MC - DO is a cassetti - valvolare - DC 30 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - Oscilloscopio a cassetti - doppio cannone - valvolare - DC 27 MC - MC - memoria - DC 10 MC - memoria - Tracciacure - provavalvole - Tr	Modulazione AM - 400 CY ÷			949 000	
L. 380.000 + IVA  IVA  IVA  IVA  IVA  IVA  IVA  IVA		- DC 30 MC	L <sub>0</sub>	040.000	sure lunghezza, impedenza cavi L. 280
Cannone -valvolare - DC 27 MC  LANGURM 191 MILITARE  IENERATORE DI  TK 564A  Oscilloscopio a cassetti dopoi traccia e doppia base tempi - DC 10  MC - memoria  TK 570  TK 570  TK 575A  Tracciacurve - provavalvole  TK 575A  Attenuatore calibrato  Misura uscita e modulazione  Controllo digitale della frequenza  Completo di accessori  Nuovo in scatola d'imballo originale  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  + 12,5 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  + 12,5 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,6 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,6 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,6 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,5 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,5 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,5 GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3, GHz.  - 12,100,000  Cassetti Textronix E vari: 2463 - 2863 - 2	1000 OT IIIIOINIA	- DC 30 MC	L.	840.000	SEE LABS SM111 Oscilloscopio transistorizza
Cannone - Vavioraire - De Z MC  TK 584A  Oscilloscopio a cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC - memoria  TK 570 Tracciacurve - provavalvole  Attenuatore calibrato  Misura uscita e modulazione  Confollo digitale della frequenza Completo di accessori  Nuovo in scatola d'imballo originale  L. 480,000 + IVA  TK 584A  Oscilloscopio a cassetti doppia traccia e doppia base tempi - DC 10 MC - memoria  TK 570 Tracciacurve - provavalvole  TK 575 Tracciacurve provavalvole  TK 576 Tracciacurve provavalvole  TK 584A  Tracciacurve provavalvole  TK 575 Tracciacurve provavalvole  TK 585A  Tracciacurve provavalvole  TK 586T-590-200 Calibration Fixture  MESL MX 883 Generatore sweep - 8 GHz.  + 12,5 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 2 GHz. + 4  GHz.  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 882 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz. + 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7  GHz 8,3 GHz  MESL MX 883 Generatore sweep - 3,7	L. 380,000 ± IVA	TK 551A Oscilloscopio a cassetti - doppio	_		to DC 20 MC - doppia traccia - trig-
IN/URM 191 MILITARE  SENERATORE DI  TK 570 Tracciacurve - provavalvole Tracciacurve - provava		cannone valvolare - DC 2/ MC	L.	780.000	gerato su entrambe le tracce - tubo
MC - memoria Tk 570 Tracciacurve provavalvole Attenuatore calibrato Misura uscita e modulazione Controllo digitale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'imballo originale L. 480,000 + IVA  MC - memoria Tk 570 Tracciacurve provavalvole Tk 575 Tracciacurve prova transistors Tracciacurve prova transistors Tk 575 Tracciacurve prova transistors Tracciacurve provatarios Tracciacurve provatarios Tracciacurve provatarios Tracciacurve provatarios Trac	N/URM 191 MILITARE	traccia e doppia base tempi - DC 10			batterie L: 540
TK 570   Tracciacurve provavalvole   L   300.000   20 Hz. + 20 kHz in set gamme - minor flonds scala 1 % - possibilità   10 kC + 50 MC   TK 576   Tracciacurve prova transistors   L   300.000   300.000   1 minor flonds scala 1 % - possibilità   1 minor flonds scala 1 % - possibilità   1 minor flonds scala 1 % - possibilità   2 minor flonds scala 1 % - possibi		MC - memoria	L. 1.	.500.000	BARKER & WILLIAMSOM Distorsiometro da
Attenuatore calibrato Misura uscita e modulazione Controllo digitale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'imballo originale L. 480,000 + IVA  Attenuatore calibrato MESI. MX 883 Generatore sweep - 8 GHz. + 12,5 GHz. MESI. MX 883 Generatore sweep - 8 GHz 1,800,000  L. 1,800,000  L. 1,800,000  CASSETTI TEXTRONIX E VARI: 2A60 - 2A61 - 2A63 - 2B6  GHz. MESI. MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz MESI. MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz.		TK 570 Tracciacurve - provavalvole	L.	300.000	20 Hz. + 20 KHz in sei gamme - mi-
Attenuatore Calibrato Misura uscita e modulazione Controllo digitale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'imballo originale Nuovo in scatola d'imballo originale L. 480,000 + IVA  MESL MX 883 Generatore sweep - 2 GHz. + 4 GHz. MESL MS 883 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. +8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHz8,3 GHz MESL MW 883 Generatore sweep - 3,7 GHZ8,3 GHz MESL MW 883 GENERATOR GHZ M					nimo fondo scala 1% - possibilita
Controllo digitale della frequenza Completo di accessori Nuovo in scatola d'imballo originale L. 480,000 + IVA  MESL MS 883 Generatore sweep · 2 GHz. + 4 GHz.  MESL MS 883 Generatore sweep · 3,7 GHz. + 8,3 GHz GHz. + 2,56Hz L. 1.800,000 L. 2.100,000 L. 37 CASSETTI TEKTRONIX E VARI: 2A60 · 2A61 · 2A63 · 2B6 3A6 · 3A74 · 3B1 · 3B3 · 3T77 · 3L5 cassetto analizzatore tro 50 Hz. + 1 MHz · A · CA · E · G · L · M · R · S · T · Z · 5 53/54C · 53/54G · 80 · 81 inoltre cassetti analizzatori di spettro TK1L5 · 1L10 · 1L2		MESL MX 883 Generatore sweep - 8 GHz	L.	500.000	X-Y RECORDER VARI: H.P MOSELEY - HOUSTON
Completo di accessori Nuovo in scatola d'imballo originale  MESL MS 883 Generatore sweep - 2 GHz. + 4 GHz. MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 480,000 + IVA  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 2.100.000  ASSETTI TEXTRONIX E VARI: 2460 - 2461 - 2463 - 246		÷ 12,5 GHz	L. 1.	800.000	L. a richi
Nuovo in scatola d'imballo originale  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 480,000 + IVA  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 2.100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 2.100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz L. 100.000  MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz. + 8,3 GHz MESL MW 882 Generatore sweep - 3,7 GHz MESL MW 882 Generatore sw		MESL MS 883 Generatore sweep · 2 GHz. + 4		400.000	CASSETTI TEKTRONIX E VARI: 2A60 - 2A61 - 2A63 - 2B67 - 3
GHz. +8,3 GHz L. 2.100.000 53/54C - 53/54G - 80 - 81  L. 480.000 + IVA MESL ML883 Generatore sweep inoltre cassetti analizzatori di spettro TK1L5 - 1L10 - 1L2			L. 2.	.100.000	tro 50 Hz. + 1 MHz A - CA - F G - L - M - R - S - T - 7 - 53/5
L. 480.000 + IVA MESL ML883 Generatore sweep inoltre cassetti analizzatori di spettro TK1L5 - 1L10 - 1L2	Nuovo in scatola d'imballo originale		L. 2	.100.000	53/54C - 53/54G - 80 - 81
1 GHz = 4 GHz L. a dehiasta . 11 80 - NEL SON ROSS 003 FIP LABS 101A, ecc.	Nuovo in scatola d'imballo originale				inoltre cassetti analizzatori di spettro TK1L5 - 1L10 - 1L20 -
THE TAILS IN REPORT THE PROPERTY OF THE PROPER		MESI, ML883 Generatore sweep -			House Cassett and Leave to the Cassett and

### Z02H BOONTON/H.P. • 207H BOONTON/H.P GENERAT. DI SEGNALI 54 MC ÷ 216 MC UNIVERTER per 202H-100 KC ÷ 55 MC • Modulazione AM · FM

· Misura di uscita e deviazione

ENESE L. 880.000 + IVA

#### CDU 150 COSSOR

OSCILLOSCOPIO - DC 35 MC

5 mV cm + 20V cm - doppia trati si

Rete 220V. - Tubo rettanguare it y 10 cm

Stato solido - Linea di errare.

Triggerato su entramo fe tracce

Completo di cavi attenuatori, accessori, ecc.

L. 640.000 + IVA

#### 101 CENTRONICS STAMPANTE BIDIREZIONALE

- Alta velocità
- 132 colonne Altamente professionale silenziosa
   In imballo originale
- Completa di manuale di uso NUOVA

L. 720.000 + IVA

- Caratteri 64, 96, 128
- Interfaccia serie asincrona, Neutral, Polar, canali V.24/28, AF MCVF, V.21.
- Impiego di carta normale per telescrivente Completa di manuale d'uso
- L. 480.000 + IVA • USATA

#### SPA 100 A SINGER/PANORAMIC ANALIZZATORE DI SPETTRO - 10 MC ÷ 40 GHz

Sensibilità a seconda delle gamme da 80 dB + 100 dB
 Spazzolamento massimo 100 MC

Speciale!! L. 5.400.000 + IVA

Non abbiamo catalogo generale Fateci richieste dettagliate!!

### C.B. RADIO FLASH

Germano, — Falcò 2 —



Giunti, ormai, a settembre penso che si possa cominciare a fare un piccolo bilancio della bella stagione che sta volgendo al termine, almeno per quanto riguarda le aperture di propagazione, visto che, causa appunto le ferie, non ho avuto ancora nessuna notizia su nuovi baracchini, omologazioni, od accessori vari. Mi riprometto di farne eventualmente una recensione ad ottobre o novembre quando le Ditte produttrici di materiale CB avranno pienamente ripreso il loro regolare ciclo produttivo.

#### Aperture DX

Tornando solo per un attimo alle aperture DX mi sento in dovere di dire che, visto il bassissimo numero di macchie solari, che sono la maggiore causa della propagazione ionosferica, ci sono state delle buone occasioni di contatto a lunga distanza, soprattutto verso la Spagna e la Regione Scandinava.

Ho già ricevuto le conferme (cartoline QSL) della stazione Radio-Manila, l'amico Ray Manuel Marinas operante in «barra campeggio» da un paesino nei pressi di Algeciraz e di Hotel-Tango, Harold di Uppsela in Svezia.

Ne attendo comunque un'altra mezza dozzina.

#### Pirati e tavernieri

Sempre durante il periodo appena trascorso, ho notato un intensificarsi dei controlli sulle strade da parte delle Forze dell'Ordine.

Buon per coloro che sono in possesso della Concessione Governativa perché si è tutto risolto con un «arrivederci e grazie» ma per chi non fosse in regola con la legge, mi ha detto un amico «vittima» di questi controlli, si può arrivare fino al sequestro dell'apparato, oltre naturalmente all'ammenda che, in questi casi, non è da poco.

In Francia, al contrario, mandano - ai lavori forzati.

È proprio così, non sto scherzando.

Béh, veramente loro li chiamano T.I.G. (Travaux d'Intérêt Général = Lavori d'Interesse Generale): cambia la forma, ma la sostanza è quella!

La notizia, assolutamente vera, è presa da **CB-Radio-Magazine**, la più importante rivista francese del settore. Si tratta del collega Flipper che per aver arrecato disturbi alla televisione (TVI) con un baracchino non omologato è stato condannato a lavorare gratuitamente per 40 ore per il bene della comunità.

Personalmente, ai Lavori Forzati condannerei coloro che, con'il loro comportamento in radio, scre-







ditano la CB, in particolare con il linguaggio che, il più delle volte sarebbe fuori posto anche nella più malfamata delle osterie del porto di Amsterdam (senza offesa per gli olandesi, naturlamente).

### La libertà di espressione è tutt'altra cosa!

Una canzoncina molto in voga ai tempi di Alto Gradimento diceva: «Noi qui alla radio facciamo di tutto tanto non ci vedono come alla TV». Ed è proprio questo il problema: «... tanto non mi vedono...».

Nel 1976, quando questo genere di casi non erano frequenti, nella mia città venivano fatte delle «spedizioni punitive» che avevano una pena diversa a seconda della gravità del fatto copiuto, cioè:

- 1) taglio del palo dell'antenna
- 2) taglio dell'antenna medesima
- 3) «spillaggio» del cavo coassiale.

Che io sappia quest'ultimo metodo è stato usato una sola volta e consisteva nel mettere uno spillo da sarta nel cavo dell'antenna, mettendo così in corto circuito l'uscita del baracchino con conseguente «silenzio radio» per bruciatura del transistor finale.

Credo comunque che questo genere di giustizia sommaria (che è

sempre comunque d'effetto) sia deprecabile almeno quanto gli atti di coloro che, inquinando l'etere, tolgono popolarità alla Banda Cittadina.

D'altra parte, in questi casi, è sufficiente fare un esposto scritto alla Escopost - Direzione Compartimentale P.T. della regione di appartenenza indicando tutto ciò che può essere utile al caso.

Compreso il nome del sospettato.

È comunque buona educazione avvisare il sospettato dell'esposto fatto e, se i disturbi cesseranno, vorrà dire che è stato fatto centro.

#### Antenne e ROS

Nel numero di maggio ho ampiamente parlato delle antenne da barra mobile. Vorrei tornare sull'argomento in quanto sono stato pregato di chiarire il da farsi pr ottenere il ROS più basso possibile.

Ogni canale ha una sua determinata frequenza di trasmissione.

Questa frequenza si può desumere dal libretto di istruzioni del baracchino stesso o dalla tabella reperibile in tutte le fiere presso lo stand di Elettronica Flash.





È opportuno rammentare che, all'aumentare della frequenza, deve diminuire la lunghezza dell'antenna.

Quindi se abbiamo ROS alle frequenze più basse bisogna allungare l'antenna agendo sullo «stub» posto alla sommità della stessa.

Al contrario se esistono onde stazionarie alle frequenze più alte, l'antenna andrà accorciata.

Cerchiamo però di non essere schiavi del rosmetro.

Un rapporto 1:2 è sicuramente accettabile anche in un'antenna fissa.

Nel foglio di istruzioni allegato all'antenna è riportato anche il minimo rapporto ottenibile e, raggiunto tale valore, è perfettamente inutile perseverare. Certo che, più aumenta il valore di radiofrequenza irradiata, maggiore è la possibilità di contatti a lunga distanza, anche in AM; la portante però deve essere adequatamente modulata facendo attenzione a non oltrepassare il limite del 100% di profondità di modulazione, oltre il quale entra in gioco una forte distorsione.

A questo scopo la Zetagi ha messo a punto un utilissimo dispositivo l'MC12 un Controllo di Modulazione che visualizza la percentuale di quest'ultima tramite una scala di 12 diodi luminescenti (LED).

Viene installato, esattamente come un rosmetro, tra l'antenna ed il baracchino. Si può così evitare una portante troppo o troppo poco modulata, con tutte le controindicazioni che comportano l'uno e l'altro caso, andando ad agire sul microfono preamplificato o sul MIC GAIN del quale sono ormai forniti la maggior parte dei baracchini.

L'MC12 è utilissimo anche per chi non disponga né del MIC GAIN, né del preamplificato in quanto consente di regolarsi col volume della propria voce.

Se invece vuoi autocostruirlo ti suggerisco il valido articolo di Colacicco «Misuratore di Modulazione» pubblicato su E.F. nº 17 del 4/85 a pag. 7.

#### **CB-Radio-Folies**

In un'autostrada un CB nota che il conduttore dell'auto che lo precede, da un bel pò di tempo, getta dal finestrino una polverina az-

Visto che si tratta di un altro CB. entrano in QSO, ed il primo lo interroga:

- Scusa tanto, ma vorrei sapere perché getti dal finestrino quella polvere che viene dispersa dal vento.
- È per scacciare gli elefanti risponde seriamente l'altro.
- Gli elefanti? Ma non ci sono elefanti qui?
- Appunto! È efficace, no?

## **TECHNITRON**

VENDITA COMPONENTI ELETTRONICI

LINEARI E DIGITALI

Via Filippo Reina	a, 14 - 210	47 SARONNO (VA) TE	.l. (02) 96	25264		
Da	noi potei	e trovare tutto qua	into Vi	occorre per realizzare i pr	ogetti della Rivista!	
BC237B	L. 105	1N5408 3A 1200V L.	295	10 UA741 MD L. 6.500	15 pin	L. 205
BC414C	L. 125	BY458 4A 1200V L.	435	10 NESSS L 6,800	18 pin	L. 245
BD135 12W 50MHz	L. 500	B40C5000 40V/5A L.	1.700	5 8F981 MOS L. 6.000	24 pin	L. 400
BD136 12W 50MHz	L. 500	AAII9 L.	180	10 BF981 MGS L. 11.900	28 pin	L. 445
BD137 12W50MHz	L. 500	B80C5000 80V/5A L.	1.860	10 CD4001 L. 6.300	40 pin	L. 630
BD677 DARLINGTON	L. 730	KBPC35-02 200V/35AL.	5.500	10 LED ROSS: L. 1.450	SENSORI	
BF245 FET	L. 550	OPTO		50 LED ROSSI L. 7.200		1 54 555
BF324	L. 290	LED ROSSO 3/5 MM. L.	150	20 mm 110 mm	KTY10 pressione 0-2 Atm	L. 51.800
BF960 MOSFET UHF	L. 1.260	LED BIANCO 3 MM. L.	150	a damata altera a cialeta da l	KTY83 temp —55 + 175°C	L. 1.350
BF981 MOSF, VHF/FM	L. 1.210	LED GIALLO 3/5 MM. L.	200	e tante altre a richiesta!	KTY84 temp —55 +300°C	L. 2.290
BFR90 5GHZ	L. 1.490	LED VERDE 3/5 MM. L.	200	ABBIAMO INOLTRE A DISPOSIZIONE:	NTC a pasticca	L. 620
BFW92 1.6 GHZ	L. 730	DISPLAY 7 SEGMENTI L.	2.480	Serie CD-74-74LS-74HC-74HCT	NTC a vite con dado	L. 2.900
2N1711	L. 630	45N25 optoisolatore L.	980	Serie National MM74CXXX	Sensore umidità 10%-90%	L. 24.460
2N2222	L. 480	DIGITÁLI		Serie regolatori 78/79	PTC da	L. 1.090
2N3055	L. 1.200	CD4001 L.	640	Condensatori al tantalio ed elettrolitici	Fotoresistenze da	L. 2.750
2N3866 IW 500MHz	L. 2.480	CD4069 L.	640	MOS di potenza (SIPMOS) serie BUZ	COMPUTER	
2N4427 1W Tx	L. 2.460	SN74HCT00 L.	1.440	Ricambi per C64 (tranne int. custom)	PLUS4 + registratore	L. 566,000
LM317T	L. 1.960	SN74HCT154 L.	4.380	S041P L. 3.770	C64 + registratore	L. 485.000
LM324	L. 1.030			S042P L. 3.550	C16 + registratore	L. 295.000
LM1800AN FM DECOD	L. 2.460	Disponibili le serie		SAB0529 timer	Floppy 1541	L. 485.000
L200CV Reg. 2/36V	L. 2.095	complete CDXXX-SN7	/4XXXX	complete 31.5 H. L. 5.660	SPECTRUM PLUS	L. 375,000
TBA810S	L. 1.570			VK200 L. 350	QL SINCLAIR	L. 1.060.000
TBA820M	L. 915	BUSTE OFFERTA QUA	ANTITA	TRANSISTOR DI POTENZA RE	MICROPROCESSORI E ME	MORIE
TL081 OP AMP	L. 1.070	50 IN4148 L.	2.900	BLY87A BW 175MHz L 34.900	Z80A CPU	L. 8.000
TL082 DUAL OP AMP	L. 1.220	100 IN4148 L.	5.700	2N6081 15W 175MHz L. 41.200	Z80A PIO	L. 8.200
TL084 QUAD OP AMP	L. 2.720	10 IN4007 L.	1.350	BLY93A 25W 175MHz L. 55.340	ZBGA CTC	L. 8.000
NE555 TIMER	L. 700	20 IN4007 L.	2.700	BLW60 45W 175MH2 L. 88.900	ZBOA SIO	L. 17.500
TDA1011	L. 2.970	10 BF245 FET L.	5.350	BLX15 150W 175MHz L 166.970	2716 16K	L. 10.800
TDA2020 AMPL 20W	L. 4.060	5 2N3055 L.	5.950	BLX67 3W 470MHz L. 57.200	2732 32K	
TDA7000 FM. REC.	L. 4.320	10 2N3055 L.	11,600	BLX68 7W 470MHz L. 66,930	2764 64K	L. 12.500
UA723CN	L. 970	10 2N1711 L.	6.200	ZOCCOLI PER INTEGRATI		L. 16.100
UA741 METALLICO	L. 1.125	20 2N1711 L.	11.500	8 pin L. 135	27128 128K 27256 256K	L. 21.500
UA741 MINIDIP	L. 670	10 UA741 MET L.		14 pin L 195	4164 RAM diri	a richiesta
SERIE 78/79 REG	L. 1.200		111000			L. 11.800
IN4148	L. 60	COONTI BER OUANT	. T. A	Per quanto non elencato	2114 RAM stat.	L. 4.500
IN4007	L. 140	SCONTI PER QUANTI	IA	RICHIEDETE!	disponibile tutta la serie di integ	rati ROYY (MITEL por
ZENER 2/200V	L. 130	Alcuni prezzi (IVA com	inresal . al	ltri prezzi su catalogo a richiesta	controllo periferiche!	au ozna mitte per
		Andrew Prozes (14M COS)	.b.coa) . al	m prezzi su catalogo a ricillesta	controllo perlicifette:	

Vendita al DETTAGLIO e all'INGROSSO - Ordine minimo L. 15.000 - Spedizioni in contrassegno in tutta Italia - Per DITTE, SOCIETÀ comunicare codice fiscale e partita IVA - Spese di spedizione a carico del destinatario - Per pagamento anticipato (a mezzo vaglia. assegno bancario o circolare) sconto del 3% - Per ordini superiori a L. 1.000 000 anticipo del 30% (vaglia o assegno) - Catalogo con oltre 2500 articoli a richiesta L. 2.000 per spese di spedizione.



## MELCHIONI presenta in esclusiva il ricevitore scanner HANDIC 1600

16 canali programmabili su 4 bande: 68-88 MHz, 138-174 MHz, 380-512 MHz, e la banda aeronautica 108-136 MHz. Canale prioritario, funzione di ricerca, possibilità di scansione entro una determinata banda. Funzioni di lock-out e di ritardo sulla tastiera. Sensibilità elevata su tutte le frequenze. Il piccolissimo scanner Handic 1600 (60 x 160 x 180 mm) e dotato di vox interno e di pile per il back-up della memoria. Viene fornito completo di staffa per il montaggio automobilistico e di cordone di alimentazione a 12 volt.



TERMORD

handic

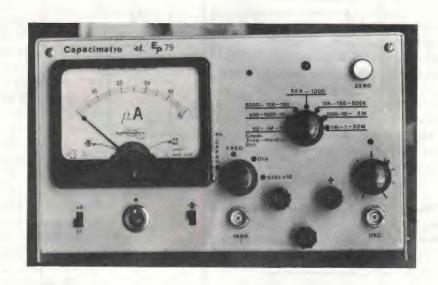
### **MELCHIONI ELETTRONICA**

20135 Milano - Via Friuli, 16-18 - tel.57941 - Filiali, agenzie e punti di vendita in tutta Italia Centro assistenza: DE LUCA (12 DLA) - Via Astura, 4 - Milano - tel. 5696797

## CAPACI-METRO MULTIUSO

**Evandro Parlanti** 

Un semplice utilissimo capacimetro che si «adatta» anche a fare da generatore di frequenze campioni, da frequenzimetro, da divisore di frequenza e infine da contagiri. Il tutto con caratteristiche professionali.



C'è un vecchio proverbio.... che dice: «Dagli amici mi guardi Dio... ecc. ecc». È così che un carissimo amico mi ha fatto legare una gamba al tavolino per vincere la mia atavica pigrizia e descrivere questo **servo** di capacimetro dalle molte prestazioni e di facile realizzazione.

Trovai su una vecchia rivista lo schema che poi ho realizzato con sostanziali modifiche, tali da indurlo a prostituirsi a tutte le altre funzioni già dette. L'accrocchio mi convinse a realizzarlo perché negli anni 50 avevo costruito un capacimetro a valvole e Dio sa quanto sudai per tararlo. Questo è estremamente semplice, basta infatti tarare una sola portata perché anche le altre siano perfette.

#### Capacimetro

Come si vede dallo schema, io ho usato un oscillatore a quarzo anziché un oscillatore R.C. e ho esteso la misura di capacità fino a 100  $\mu$ F. Il segnale generato di 1 MHz viene diviso da sei decadi (collegate con il sistema Bi-quinario) fino ad ottenere la frequenza di un periodo al secondo. Segue poi un multivibratore monostabile (che prudentemente ho montato su zoccolo perché, se capita di misurare un condensatore CARI-CO, l'integrato si offende, non tollera lo sgarbo e incrocia le zampe).

Gli impulsi in ingresso al monostabile 74121 vengono selezionati da un commutatore una via sette po-



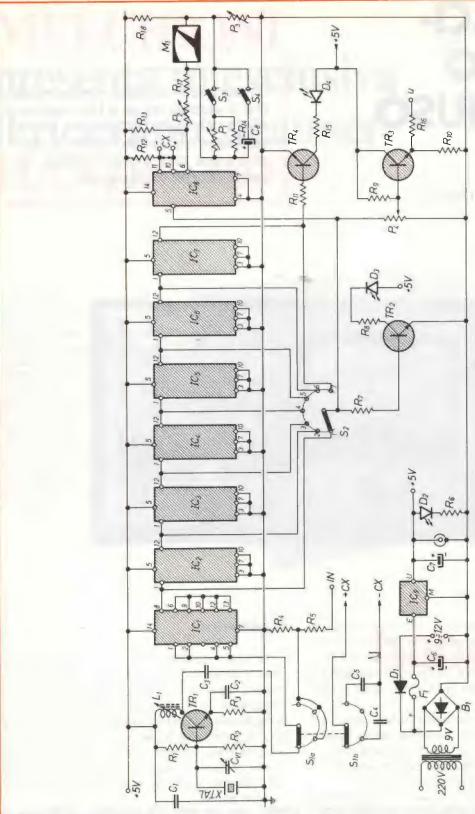


figura 1 - Schema elettrico



#### Elenco componenti

**R1** 18 kΩ R2  $= 1.8 k\Omega$ R3  $= 100 \Omega$ R4  $= 1.2 k\Omega$ R5  $= 50 \Omega$ **R6**  $= 270 \Omega$ R7  $= 15 k\Omega$ R8  $= 100 \Omega$ R9  $= 10 \text{ k}\Omega$ R10  $= 1.2 k\Omega$ R11  $= 10 k\Omega$  $= 8.2 \text{ k}\Omega$ R12 R13 = 470  $\Omega$ R14  $= 3.3 k\Omega$ R15 = 89  $\Omega$ R16 = 33  $\Omega$ R17  $= 18 k\Omega$ R18  $= 5.6 \text{ k}\Omega$ 

P1 =  $22 \text{ k}\Omega$  trimmer P2 =  $10 \text{ k}\Omega$  trimmer P3 =  $560 \Omega$  trimmer

P4 =  $4.7 \text{ k}\Omega$  potenziometro

C1 = 5 nF C2 = 5 nF C3 = 300 pF C4 = 1  $\mu$ F C5 = 6  $\mu$ F

C6 =  $1000 \mu F 16V$  elettr. C7 =  $50 \mu F 10V$  elettr. C8 =  $100 \mu F 16V$  elettr.

D1 = 10D10

D2=D3=D4 = Diodo LEDB1 = Ponte 50V/1A

T1 = Trasformatore 220V-9V 5W

F1 = Fusibile 0,5A

M1 = strumento 50  $\mu$ A f.s.

L1 = Bobina (vedi nota nel testo)

S1 = comm. 2 vie - 4 pos. S2 = comm. 1 via-7 pos. S3=S4 = Interruttori singoli

XTAL = Quarzo da 1 MHz

TR1 = 2N708 TR2 = C450 TR3 = 2N918 TR4 = C450 IC1 = 7413  $IC2 \div IC7 = 7490$ 

 $IC2 \div IC7 = 7490$  IC8 = 74121

IC9 = 7805

sizioni (questo commutatore non deve assolutamente cortocircuitare le lamelle durante lo spostamento da una portata alla successiva per non imparentare le uscite delle decadi adiacenti). Il 74121 ad ogni impulso in ingresso determina un impulso perfettamente rettangolare in uscita, proporzionale al valore della capacità misurata.

La sequenza di questi impulsi, determinati nel tempo dal quarzo, misurati da un microamperometro (50  $\mu$ A) determina il valore delle capacità in esame. La lettura è perfettamente lineare e va da un pico F a 50  $\mu$ F in sette portate.

Prima ho scritto che si misurano le capacità fino a  $100 \mu F$ , infatti è proprio così. Durante le prove ho riscontrato che la gamma 0-50 non era molto pratica per leggere capacità oltre i 50. Ho rimediato portando il valore di fondoscala del microamperometro a 100 moltiplicando la lettura per due con l'interruttore \$3.

Nella misura di capacità da 10 a 100  $\mu$ F si utilizza la frequenza di un periodo, questo ovviamente porta in oscillazione l'indice del microamperometro per cui è necessario inserire mediante S4 una capacità di 100  $\mu$ F in parallelo al galvanometro.

Per ottenere misure più precise si può montare al posto del microamperometro un moderno strumento digitale. Ai fini pratici ritengo che il galvanometro assolva ampiamente e onestamente il suo lavoro.

#### Generatore campione

Passiamo ora alla funzione **frequenze campioni** (campioni sì, se il quarzo da 1 MHz è preciso e di ottima qualità). Il commutatore di gamma invia la frequenza desiderata in uscita U tramite il potenziomentro P4 che ne regola l'ampiezza, ed un 2N918 disaccoppiatore.

#### Divisore di frequenza

È ottenuto escludendo l'oscillatore con il commutatore di funzione e inviando tramite l'ingresso IN la frequenza da dividere. L'uscita si ha sempre sull'emittore del 2N918.

#### Frequenzimetro

Il commutatore di funzione inserisce ai terminali 10 e 11 del 74121 (dove solitamente si inserisce la capacità da misurare nella versione capacimetro) un condensatore di buona qualità da 1  $\mu$ F, e il gioco è fatto. Nel mio caso la lettura non va oltre 30 MHz, questo dipende dalla velocità del 7413 e dalla velocità dalla prima decade. Si può sempre arrivare a 300 MHz usando un prescaler.



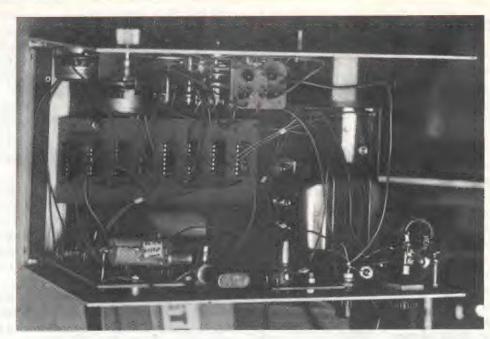


figura 2 - Cablaggio interno

#### Contagiri

Questo è perfettamente simile al frequenzimetro, la capacità da inserire ai terminali 10 e 11 del 74121 è di 6  $\mu$ F. La prima portata va fino a 500 giri; nel commutatore delle funzioni, di seguito a GIRI, ho scritto  $\times$ 10. Il contagiri non l'ho usato molto, però le poche volte che è stato utilizzato ha riscosso un enorme successo. Con l'ausilio di un fototransistor ho misurato perfettamente il numero dei giri a diversi motorini elaborati per aereomodelli. Una misura particolarmente veloce e precisa è stata fatta usando un amplificatore e un microfono per riprendere il numero degli scoppi vicino al collettore di scarico a motori da competizione, altrimenti sarebbe stato particolarmente difficoltoso rilevarne i giri.

#### La taratura

È semplicissima, occorre solo un condensatore di capacità nota. Il condensatore campione si collega ai terminali CX (per gli elettrolitici rispettare la polarità) si commuta sulla apposita portata e si regola il trimmer P2 da 10 k $\Omega$  fino a leggere sul microamperometro il valore esatto del campione. Per tarare la portata x $\Omega$  chiudere l'interruttore S3 e regolare il trimmer P1 da  $\Omega$ 0 k $\Omega$ 1 fino a leggere la metà del valore del condensatore campione. I due potenziometri, ora regolati non

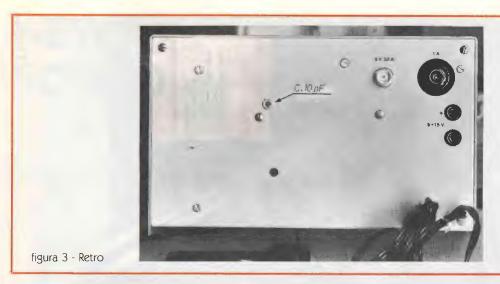
si debbono più toccare e le altre portate sono perfettamente tarate.

Il potenziometro P3 da 560  $\Omega$  serve per azzerare il microamperometro solo nella prima portata (0-50) azzeramento necessario per compensare le capacità parassite introdotte dai collegamenti. Utilizzando l'azzeramento manuale si ottengono due vantaggi: si possono fare misure subito dopo l'accensione senza aspettare un necessario tempo di riscaldamento e si possono comodamente misurare piccole capacità montate su apparati e lette con l'ausilio di collegamenti lunghi dopo averne azzerato la capacità parassita.

Per la taratura del frequenzimetro si usano i 50 periodi della rete. S'inserisce un condensatore da 1  $\mu$ F come da schema. Con il trasformatore si invia circa 1,5 V all'ingresso IN, il commutatore di funzione sulla posizione frequenzimetro. La frequenza letta è sicuramente inferiore a 50, basta aggiungere al condensatore da 1  $\mu$ F piccole capacità per portare l'indice su 50 periodi precisi. Nel mio caso aggiunsi due capacità, una da 22000 e unà da 1000 pF.

Per tarare il contagiri si porta il commutatore di funzione su GIRIx10 il commutatore di portata su 500, si inserisce un condensatore da 6  $\mu$ F si inviano sempre i 50 periodi in ingresso e infine si aggiungono piccole capacità in parallelo al condensatore da 6  $\mu$ F fino a portare l'indice del microamperometro su 30 il che corrisponde ovviamente a 3000 giri'.





#### Alimentazione

L'alimentazione è tradizionale, trasformatore raddrizzatore e regolatore di tensione da 5 V. Ho montato due boccole per alimentare lo strumento con batterie esterne. Da un connettore coassiale posso prelevare i 5 V regolati per alimentare eventuali accessori.

#### Montaggio

Sul frontale oltre ai vari comandi ci sono tre LED, uno per verficare l'accensione, uno pilotato da un transistor collegato all'uscita dell'ultima decade e il terzo sempre pilotato da un transistor collegato all'ingresso del monostabile 74121.

chio queste cose. Onestamente non hanno tutti i torti, io sono un conservatore e come tale non alieno niente: sono grato ai transistor non tanto per il progresso tecnologico che hanno portato, ma per l'esiguo spazio che occupano.

Sono riuscito finalmente a slegarmi dal tavolo, quindi prima di assaporare la ritrovata libertà vi saluto e vi auguro buon lavoro.

N.B.: la bobina dell'oscillatore è avvolta su un supporto da 8 mm con nucleo variabile in ferrite; le spire sono 80, due strati di filo 0,15 mm. Deve risuonare ovviamente su 1 MHz.

Funzioni Gamme	Capacità e frequenza campioni	Frequenzimetro	Divisore	Contagiri
1	0-50 pF - 1 MHz	0-50 Hz	1	0-500
2	0-500 pF - 100 kHz	0-5 <del>0</del> 0 Hz	10	0-5000
3	0-5 nF - 10 kHz	0-5 kHz	100	0-50000
4	0-50 nF - 1 kHz	0-50 kHz	1000	_
5	0-500 nF - 100 Hz	0-500 kHz	10 k	_
6	0-5 μF - 10 Hz	0-5 MHz	100 k	1-
7	0-50 μF - 1 Hz	0-50 MHz	1 M	-

Il contenitore è fatto con una scatola doppio U autocostruita molto piccola, per questa ragione non ho potuto assemblare il tutto su circuito stampato, soltanto i ragnetti ho montato su stampato. Costruire strumenti su scatole molto piccole è sempre stato un vizio-necessità un pò per mancanza di spazio e un pò per il fatto che le mie donne non vedono di buon oc-

Come si vede dalle foto i fili di connessione non sono perfettamente cablati, ma sono abbastanza sparpagliati (da far vergogna); la ragione va cercata nel fatto che è necessario disaccoppiare il più possibile le uscite e le entrate delle decadi per avere, in caso di utilizzo, delle forme d'onda perfette alla frequenza desiderata.

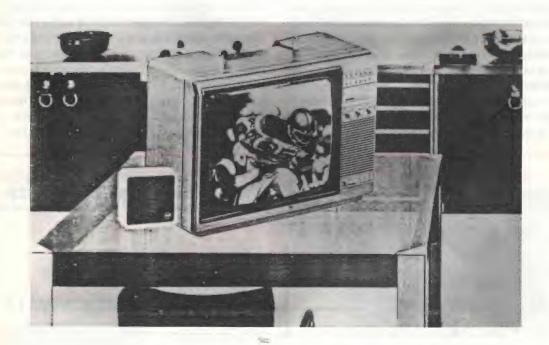




### NEW TV SOUND

#### Tony e Vivy Puglisi

Un progetto essenziale, di sicuro e immediato funzionamento, per dare al vostro ascolto una dimensione più gradevole e realistica. Si può inserire in qualsiasi televisore senza manometterne i circuiti.



Con questo dispositivo, il sound del vostro apparecchio televisivo si arricchirà immediatamente di toni più «pastosi» (tipo juke-box), distribuiti su un fronte sonoro più ampio, anche in senso spaziale. Inoltre, come «effetto secondario» della modifica, avrete la sorpresa di percepire le voci degli attori sullo schermo provenire dall'interno dell'immagine, in corrispondenza di ciascun personaggio; e non, come solitamente avviene, dall'unico altoparlante in dotazione ai normali televisori.

Per comprendere come ciò possa avvenire, basterà rifarsi un attimo ai principi di base dell'odierna hi-fi, che vuole i suoni realisticamente distribuiti in due fascie di frequenze fondamentali (i «bassi» e gli «alti») meglio adatte alle caratteristiche del nostro udito; ossia: i «bassi» a sinistra, e gli «alti» a destra. Occorrerà

poi considerare che l'altoparlante di un televisore, solitamente di piccole diemensioni, mentre «passa» facilmente le frequenze medie e alte, non può invece riprodurre adeguatamente quelle basse che, tuttavia, grazie ai moderni circuiti a larga banda, pur giungendo ai capi della sua bobina mobile, non riescono ad essere espresse sufficientemente; per cui vanno perdute all'ascolto.

Infine, dato che detto altoparlante si trova all'esterno del cinescopio, tutti i suoni restano concentrati in un'unica zona, al di fuori dell'immagine video e, comunque, «scollati» da questa. (Il che non serve a favorire in chi ascolta sensazioni globalmente realistiche e/o gradevoli).

Per ovviare a questo stato di cose, occorrerà allora: a) rendere possibile l'espressione delle frequenze



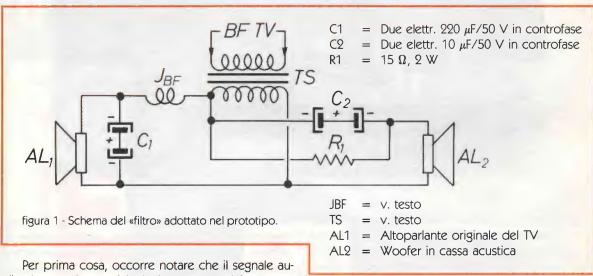
basse e medio-basse; b) rendere il fronte sonoro più ampio e possibilmente corrispondente alla dimensione fisica dell'immagine video. Tutto ciò si può realizzare molto facilmente tramite: a) l'aggiunta di un piccole woofer esterno, posto sulla sinistra di chi guarda il televisore; b) l'aggiunta di un «filtro», in grado di convogliare le frequenze basse e medio-basse al woofer, smistando nel contempo quelle medie e medio-alte all'altoparlante già incorporato nel televisore, sulla destra.

Ecco dunque come realizzare il dispositivo in pratica, con effetti certamente sorprendenti e molto gradevoli, non solo dal punto di vista sonoro, ma anche da quello estetico (vedere foto).

Per il woofer, c'è ben poco da dire. Basterà trovarne uno piccolo, col magnete spesso e pesante, del tipo in uso per le autoradio, fornito in genere già inserito in un elegante contenitore «da lunotto posteriore». Per il filtro, onde non complicare troppo le cose, si farà uso di un «due vie», modificato nei componenti e riadattato alla bisogna (figura 1). E così, considerato che i componenti di quest'ultimo sono in genere reperibili fra il materiale in attesa di valido impiego..., anche la spesa risulterà abbastanza limitata.

A questo punto, dopo aver dissaldati dalle rispettive linguette i due fili che vanno all'altoparlante del televisore, si collegheranno gli stessi ad uno degli avvolgimenti del trasformatore suddetto. L'altro avvolgimento andrà invece connesso all'ingresso del woofer (a monte di JBF) e, tramite le capacità C2, all'altoparlante originale. Infine, dopo aver fissato sul coperchio posteriore del televisore una presa del tipo puntolinea (quelle normalmente impiegate nelle casse acustiche), servendosi di uno spezzone di filo bipolare, si porterà a questa l'uscita per il woofer. Disposto quindi il box di quest'ultimo accanto al televisore ed effettuato il collegamento con la suddetta presa, non resterà che passare all'ascolto.

Come detto in precedenza, per la realizzazione del filtro si può fare ricorso ad economiche soluzioni di comodo. Per esempio, invece di acquistare spesso Thtrovabili condensatori non polarizzati, per C1 e C2 si può fare uso di due piccoli elettrolitici posti in controfase (cosa che, del resto, fanno pure diversi costruttori di casse acustiche); mentre, per quanto riguarda TS e JBF, si può utilizzare un trasformatorino di recupero che presenti sul primario una resistenza intorno a una ventina di ohm, e, sul secondario, circa 1 ohm.



Per prima cosa, occorre notare che il segnale audio viene prelevato dal televisore senza minimamente manomettere l'apparecchio. Ciò si ottiene ricorrendo a un trasformatore-separatore di wattaggio adeguato che presenti, sia ai capi del primario che a quelli del secondario, una resistenza pari a quella di norma riscontrabile ai capi della bobina mobile dell'altoparlante montato sul televisore. Tale trasformatore-separatore va sistemato, con l'aiuto di un paio di viti, accanto all'altoparlante dentro il televisore. Servendo-si di due piccole basette-capocorda, fissate sempre grazie alle suddette viti, si procede poi alla realizzazione del «filtro».

Quello che occorre fare è: smontare il trasfomatorino, ricavandone tutto il filo; prendere un rocchetto di plastica fornito di spondine (ex-portanastro per macchina da scrivere)e riavvolgere su questo il filo del secondario dell'ex-trasformatore; suddividere il filo del primario in due avvolgimenti contigui, sul rocchetto del trasfomatorino originario, avvolti nello stesso senso, previa interposizione di un colletto separatore (vedere figura 2); rimontare i lamierini, forzandoli di nuovo nell'apposita fascia serrapacco del trasformatore in parola.



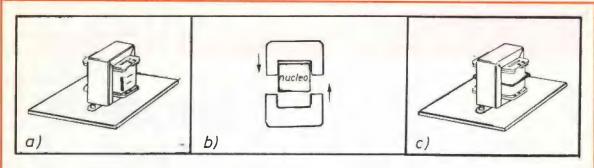


figura 2 - a) Il trasformatorino originale; b) Come disporre i due pezzi del colletto separatore (v. testo); c) Il trasformatore-separatore pronto per il «filtro».

Ci si ritroverà così in possesso degli elementi principali per il «filtro»: l'impedenza JBF, da una parte; e il trasformatore-separatore TS, dall'altra. Comunque,

per eventuali ulteriori chiarimenti, potete sempre scrivere indirizzando presso la Rivista. Ciao a tutti.

### LE ULTIME NOVITÀ



#### LA LAMPADA PIÙ COMPLETA



- Luce di pericolo intermittente
- Luce di emergenza intermittente
- Sirena continua
- Sirena a intermittenza
- Luce di grande profondità
- Luce al neon

ogni funzione può essere abbinata ad altre L. 39.000

#### Vendita in contrassegno



#### LAMPADA DA TAVOLO DI NUOVISSIMO DESIGN

- Interruttore per luce fortissima, luce normale, spenta.
- Spegnimento automatico a chiusura lampada.
- Braccio telescopico regolabile.
- Portalampada orientabile.
- 220 V. con alimentatore incorporato.
- L. 32.500



MARKET MAGAZINE via Pezzotti 38, 20141 Milano, telefono (02) 8493511



# RONDINELLI COMPONENTI ELETTRONICI

HS		SN 74LS 71 SN 74LS 73	4 000 2 000	SN 74LS 481 BN 74L5 514	22 000	SN 76920	4 800	TBA 780 TBA 790B	4 800 8 600	TCA 4500A TCA 4510	7 500 10 800	TDA 1490 TDA 1510	8 000 12 000	TDA 2870 TDA 3000	6 400 8 000	TL 060 TL 061	2 400 2 500	U		μΑ 711H μΑ 711N	3.800 3.300
SN 74C 20 SN 74C 30	1 500	SN 74LS 74 SN 74LS 75	2 400	SN 74LS 669 SN 74LS 677	5 000	80		TBA 800	2 300	TCA 4511 TCA 5500	10 800	TDA 1512 TDA 1533	13 500 15 000	TDA 3030 TDA 3080	20 000	TL 062	4 200 4 000	U 198	6 000 E 000	nA 774H nA 718	18.000
SN 74C 32	1 000	SN 74LS 76	2 900	SN 7511	3.800	80 41P	6 000	TBA 510AP	2.350	TCA 5560	7.500	TDA 1550	1 200 9 800	TDA 3061	5.700	TL 071 TL 072	1 800 2 650	U 114	13.500	A 720H	4.500 6.300
SN 74C 42 SN 74C 48	3 000	SN 74LS 78 SN 74LS 80	2 000	SN 7520 SN 7522	1.300 4.400	SO 42P SO 436	6 000 9 500	TBA 810A5	2 350	TO		TDA 1670 TDA 1770	8 300	TDA 3190 TDA 3300	18.300	TL 073	5 500	U 117	21.500	<b>MA 723H</b>	1.800
SN 74C 73 SN 74C 74	1 800	SN 74LS 81 SN 74LS 82	2 800	SN 7523 IIII 7943	4 200 9 400			TBA 810S	2.700	TDA 3190	0.640	TDA 1905 TDA 1808A	3 500	TDA 3310	4.000 6.000	TL 074 TL 980	6 400 1 800	U 130	18.000	μΑ 7238 μΑ 725	1.850
SALTAC NO	4.000	5W 74LB 83	3 300 2 800	10N 76UE 10N 75107	4 000	TAA 330	5.000	TIME BER	1 800	TUA 2260 TDA 440	4 000 5.500	TOA 1940	10,000	TOA 2410	± 500 4 600	TL 881 TL 982	1 800 2 400	U 142	8.800	pA 725P 8	8.006
\$8: 74C 85	4 000	SN TALS BE	4 400 3 500	SN 73108	3.850	TAA 390 TAA 390	11 000 5 000	TINA 820M	2.000	TEIA 440E	G.500	704 1950	9.500	TOA SISOO	Iff. DOG	71, 063	4 600	N 148	38.000	μA 737H	li1.000
SALTAC BR	2.200	SN 74L5 36 SN 74L5 37	2,800	SN 75109 SN 75110	2 800	TAA 435	14 000	78A 981 78A 990	0.000 B 300	TDA 4405 TDA 420	6.000 6.000	TDA 2000 TDA 2002	17 000	7674 3801 FDA 3605	2* 000 21 000	TL DRI	4 600 5 600	U 175 U 190	31.000 9.800	μΑ 732PC	5.000
\$8 74C 90 \$8 74C 90	4.000	UN 74LB 90	1/100	BM 75113	3 (000	TAA 496	14 000 B 000	TBA 9000	0.600	TOA 741D	3,600	TDA 2003	9 200	TDA 3506 TDA 3510	21 000	TL 099	3 000 4 200	U 191 U 193	16 000	μΑ 733N μΑ 733CH	3.100
SN 740 95	4.200	SN 74LS 97	2 500	<b>協称 78.114</b>	1 800	TAA 521 YAA 522	3.500	TOA 920	4 800	1001 ACT	9 000	TDA 2005M	0.000	TOA 3530	10 000	TL 108	5 500	U 211	8 000	μA 734DC	4.400 14.800
SN 740 107 SN 740 150	1.000	SN 74L5 93 SN 74L5 94	2 400	SN 75118	3,000	TAA 560	900	THA 9205	9 000 € 200	ACOUS ACIT	7.000 9.000	TDA 20050 TDA 2005	4.800	TDA 3540G TDA 3541G	10 000	TL 181 TL 381	7 650 1 400	U 212 U 217	8.400 5.000	μΑ 730P μΑ 740H	3,700 26 600
SN 76C 154	6.500	BM 74L5 M	2:400	SN 75138 SN 25150	4.000	TAA 976 TAA 811A 12	73,400	T(LA 950	± 24H0	TOA TODAS	9 000	TDA 2007 TDA 2008	4.000 5.000	TDA 3860 TDA 3860	19.500 21.500	TL 331	1 600 3 600	U 225	10 000	μΑ 741P B μΑ 741P 14	1.350
SN 74C 155	4 800 7 800	BN 74L5 BG BN 74L5 105	3,500	SN 25191	7,000	TAA HITB 12	1.000	TRA SIGNI TRA STO	6.200 9.000	TDA IDOSA	8.000	TEIA 2009	/0.500	TDA 3562	21 000 19 000	TL-431	1 800	U 243	4 000	μA 741H	1.500 2.450
SN 74C 157 SN 74C 190	3 000	EN 74LS 100	2.400	BH 75152 SH 75134	1 200 h 000	TAA BITCK TAA BUTA 11	4.300	TBA 1448	6.250 6.250	TDA 1009	R 200	TOA 2010	4.250 8.590	TDA 3570 TDA 3571Q	14.900	TL 441	4 000 6 200	U 244 U 247	5 000 4 000	μΑ 747N μΑ 747H	2 200 2 900
BN 71C 161	3 000 1 000	5N 74L5 100 SN 74L5 100	1 9000	SN 75183	10.000	TAA 621AX 1	li 100 5.100	72A 1411 TBA 21 M	4 200 4 200	TDA 1010	4 900	TOA 2030	4 300	TDA 8686 TDA 3650	15 000	75, 481 TL 489	6 200 1 600	U 250 U 254	8 000 5 000	дА 748Р 8 дА 748Р 14	1 000
SN 745 163	3 000 4 500	BAI 74LS 110	5 500	SN 75184 SN 75188	5 000 7 000	TAA 630 S TAA 661A	7.000 5.200	IBA 21	1	TDA 1012 TDA 1013	7 000 8 000	TDA 2040 TDA 2048	6.700	TDA 3800 TDA 3950	15 000 9 500	TL 494 TL 495	7 800 8 200	U 257 U 263	4 200	μΑ 748H μΑ 748	1 800 2 400
SN 74C 164 SN 74C 165	4 500	Sh NLS 113 Sh 7ALS 121	2 300	SN 75189	7 500	TAA 661B TAA 661C	5.200	100	\$ 100	TDA 1020	7 000	TDA 2054	4 200	TDA 4000	10 500	TL 498	3 600	U 264	13 000	μA 783	7 100 3 800
EN 240 178 SN 740 174	4 500	5N 74L9 122 SN 74LS 123	2 400	SN 75218 SN 75238	9.000	TAA 691	5.000	TICA IDUND	9 100	TDA 1022 TDA 1023	8 000	TOA 2054M	3 000 5 300	TDA 4050 TDA 4092	48.000 18.000	TL 497 TL 501	6 800 18 500	U 268 U 266	16 000 14 000	μΑ 787 μΑ 788	10.800 4.000
SN 74C 175	4 000 3 600	SN 74LS 125	2 400	SN 75270 SN 75303	6.400 4.000	TAA 710 TAA 871A	2 102	700A 230	6.000	TDA 1024 TDA 1028	5 600 13 000	TDA 2150	5.400	TDA 4100 TDA 4180	12.500	TL 505 TL 514	10 200 3 300	U 267	3 800	μΑ 750H μΑ 750U	8.500
SN 74C 192 SN 74C 193	3 600	SN 74LS 126 SN 74LS 132	2 600 2 400	SN 75325	6.000	TAA 7017	17000	TG# 249	11.000	TDA 1029	9 500	TDA 2160	5.200	TDA 4200	8.450	TL 560	3.800	U 318 U 321	11 000	μA 780PC	4 600 6 000
SN 74C 195 SN 74C 200	3 600 24 500	BN 74LS 133 SN 74LS 136	2 800 3 000	SN 75326	4 000	7AA 7644	8.4	TELS STES	12 000	TDA 1034N	8 500	TDA 2161	5.200	TDA 42508	7 100 F 500	TL 807	3,050	U 327	12 500 12 500	μΑ 760H μΑ 787PC	5 500 5 600
SN 74C 221	8 000 8 500	SN 74LS 137	2 800	5M 75305 SM 75370	1 000 at	TAM 200	DOG T	TGA TOBQ	3 000 3 000	TOA TORRE	R 400 B 090	TOA 2020	2 600	TOA 4250 TOA 42501	8.600 8.600	TL 703 TL 710	460	U 338	21 000	μΑ 771 μΡ 772Η	8.000
SN 74C 240 SN 74C 244	7 500	SN 74LS 138 SN 74LS 139	2 800	SN 75480	1900	TAA	9.000 4.400	TGA ZIM	8.500 5.500	TEA 18250	6 500	TOA 2510	P.500	TOA 4280U	11.400	TL 730	450	1/ 303	18 800 13 000	μΑ 778H	9.000 4.900
SN 74C 373 SN 74C 374	8 000	SN 74LS 145 SN 74LS 148	3 800 4.400	SN 75451 SM FA452 SN 75454	2.200	AA HIS	2,850	704 331A	350	TDA 1037D TDA 1037	4.700	TDA 2520 TDA 2521	12 000	TDA 4281T TDA 4282T	9.000 12.500	TL 010		U 343	8 400 18 000	μΑ 778PC μΑ 777	4 000 4.200
SN 74C 901 SN 74C 902	2 600	SN 74LS 151	2.400	5N 75454 5N 75467	1 7UN 2.200	TAA 850	2 00H	TCA BOL	9.500	TDA 1040 TDA 1041	4 500 4 000	TDA 2522 TDA 2523Q	13 000	TDA 4290 TDA 4300	6.900 7.500	-	TME	U 380 U 351	2 200 2 800	μΑ 783 μΑ 791	7 000
SN 74C 903	3.000	SN 74LS 153 SN 74LS 154	2 200 4.600	SN folia	400	TAA BOOK	A selfer	TES STEW	3 600 7 000	TDA 1042	9.000	TDA 2523	11.500	TDA 4400	7 000 1	THE FOOR	7 24 900	U 352	5 000	μA 796PC	25 000 3 500
SN 74C 904 SN 74C 905	3 000	SN 74LS 155 SN 74LS 156	2.400	SN 75461	4 000	TAA SAS	No.	GA 321A	3.600	TDA 1044 TDA 1045	6.600 4.700	TDA 2524 TDA 2525Q	10.000	TDA 4410 TDA 4428	7,500	Place Figure FARE Aftern	4 000	U 353 U 354	5 000 6 000	μΑ 796CH μΑ 798	8 000 3 400
SN 74C 906 SN 74C 907	3 000	<b>SN 74LS 157</b>	2 prili	SH 75488	5.000 7.500	To	1000	TER TRIM	7 (100)	TDA 1047	7 400	TDA 2532	9 800	TDA 4431	6 500 5 500	TWO 1025	10 000 15 500	U 358 U 357	13 200	μΑ 909 μΑ 911	5 000 5 000
SN 74C 908	4 800 8 000	SN 74LS 154 SN 74LS		28 55473 28 75886	a DUT	TAAG	100	TCA 322 TCA 325	9 200 6 500	TDA 1048 TDA 1050	8 000	TDA 2532Q TDA 2540Q	10 000	TDA 4800	8.500	TMB 1044	16 000 15 500	U 401	16 000	μΑ 1310 μΑ 1394	4 000
SN 74C 909 SN 74C 910	25 OOC	SIN 74LS 500	2 990	SN.75401	10	THA		TCA 325A TCA 325W	8 000	TDA 1053	4.100	TDA 2541	9 000	TOA HER	6.200	TM\$ 1100	14 000	U 410 U 411	3 000	μA 1458P 8	5 000 2 400
SN 74C 911 SN 74C 912	34 000 27 000	N 74LS	-	SN TSAS	100	TBA 720	3.000	TCA 331A	# 600 2 BOU	TDA 1056	2 000 11 700	TDA 25410	0.500	TOA 445	7.900	TMS 1117	12 000 38 000	U 412 U 413	2 900	μΑ 1458P 1- μΑ 1458H	4 2 400 2 500
SN 74C 914	4 000 5 000	N NES NE	2 700 5 000	SN 7549# SN 75497	4 DOG	TBA 130AS	\$ 000 2 600	TCA 331W	7 900	TDA 1057	1 000 1	70A 2845	14,500	FOA 4440	7 200	THE HEET THE HETE	15 000 22 000	U 416	4 500	μΑ 3045 μΑ 3075	8 000
SN 74C 915 SN 74C 917	28 000	GN TO STAN	1.000	ON TRUDIN	100	TBA 129CO	0.000 4.000	TGA 338	3 900	TOA 1060 TOA 1061	9 MOD	TO A 2 MAR	18 300	TDA 4450	7 000	TMB 1943	10.000	U 417 U 418	4 800 5 500	μA 3089	6 400
SN 74C 918 SN 74C 920	8.000 18 000	SN 7 M S 188	13 000 8 800	CHICAGO NE	900	TBA 1205 TBA 1207	1 000	TOA SINA TOA SINA	7 500	TEA LOGZ	3 000 4 000	TOTA 2000	1000	TOA 4975 TOA 4600	11.000	TWB TYDO	12 000 18 000	U 427 U 465	4 000	μΑ 3302 μΑ 3401	5 000 4 000
SN 74C 921	16 000 14 000	9N 74LS 169	8.000	SN 769013N	4 300	TBA 120U	2.200	TGA 345	N 000	TOA 1067	7,900	100 J5600	10.000	TOA 4870 TOA 6870	18 000	TMB 2702	16 000	U 865	20 400	μΑ 3403 μΑ 4136	4 800
SN 74C 922 SN 74C 923	16 000	SN 74LS 170 SN 74LS 173	5.400 3.900	TIN 76000	4 000	TBA 221 TBA 221	3 0600 C	TCA 346A TCA 360	5,008 11,000	TOA FOTO	16.600 10.000	TOA MINA	14,500	TEIA 4700	44 500	TMB 2114	9 000	U 1096 U 2170	18 400 6 400	μΑ TELXX	4 500 1 150
SN 74C 925 SN 74C 926	20 500 24 000	SN 74LS 174 SN 74LS 175	3,600	SN 76007 SN 78000	4.200 3.400	TBA 240A TWA 240B	12 500 5 000	TCA 3507 TCA 430	6 000	TIDA 1077M	000	TOA 2572A	14 500	TOA 5718	95.000 53.000	TMS 3409	10 000	U 3034 U 3038	36 000 35 500	μΑ 78MXX μΑ 78XX	1 700
SN 74C 927 SN 74C 928	25 000 25 500	SN 74LS 181 SN 74LS 189	6.500	SN 76023	4 800	TBA 271	900	TCA 420A	7 000	TDA 10	000	TDA 2576	9.900	TDA 4920 TDA 4925	6.400	TMS 3412 TMS 3413	8 000	U 3037	24.000	μΑ 78GU 10	4.100 5.800
SN 74C 929	16 500 30 000	SN 74LS 190	7 000 2 900	SN 76033 SN 76104	4 000	TBA 281 TBA 311A 17	5.600 6.000	TCA 430 TCA 440	9 000	TOW SORA	7 1100	TDA 2576A TDA 2577	13 200 16 600	TDA 4940	15 000	TMS 3510	12 000 12 000	U 3038 U 3040	16.500	78HOA	42.000
SN 74C 930 SN 74C 935	30.000	SN 74LS 191 SN 74LS 192	2 900	SN 76106	5.000 4.600	TBA 311A 22 TBA 325A	6 000	TCA 450 TCA 450A	12/100	TDA 1886	3 000	TDA 2580	16 000	TDA 4942	11.200	TMS 3529	14 000	U 3042 U 3043	11.	THE THEFT	31.000
SN 74C 936 SN 74C 937	30.000	SN 74LS 193 SN 74LS 194	2 900	3N 76115 SN 76116	3 200	TBA 3268	6 000	TCA 490	10	TOA MAT	3 000 11 000	TDA 2581 TDA 2581Q	9.000	TDA 5500 TDA 5600	9 200	TMS 3612 TMS 3613	13 000 6 400	0 3043	(adjust)	uA 789115	40 000 40 000
SN 74C 938	31 000 8 500	SN 74LB 195	6 900 E 900	\$N 76131 SN 76226	2 600	TBA 325C TBA 331	4 100 2 600	TCA 511	6 850 8 000	TDA 1099	5 500 8 000	TDA 2582 TDA 2585	11 000 11 000	TDA 5810 TDA 5811	9 200 9 200	TMS 3615	17 500 30 000		-	ACHIM AL	40 000
SN 74C 941 SN 74C 948	45.000	SN 74LS 196 SN 74LS 197	3 300	SN 76227	5 000 5 000	TBA 341 TBA 369	3.900 5.000	TCA-MIND	15.00	TDA 1100SP	8 400	TDA 2590	11 000	TDA 5700	6 200	TM9.3618	7 400	UANTED	18,090	μA 78MXX	1 200
SN 74C 949 SN 74C 951	24.000 24.000	SN 74LS 221 SN 74LS 240	3.500 5.600	SN 76228 SN 76231	5 200	TBA 396 TBA 396	7 400	TEA GROW	4,000	TDA 1102AP TDA 1103SP	8 400 9 300	TDA 2591 TDA 2591A	9 000	TDA 5880 TDA 5820	12 000	TMS 3621 TMS 3700	32 000 10 5000	UAA 146 HAA 180	8 800	μΑ 79XX μΑ 79QUIC	2 400 6 500
SN 74C 989 SN 74L S 00	27 000 1 600	SN 74LS 241	5.600	SN 76322 SN 76330	6.200	TBA 400		TO HOM:	4 000	TDA 1104SP TDA 1111SP	9 300	TDA 2591Q TDA 2593	10 000 9 500	TDA 5850 TDA 7000	9.200	TMS 3701	16 100	LIAM IN	7,890	μ <b>Α 79</b> ΚΧΧ	5 800
SN 74L6 01	1 600	SN 74LS 242 SN 74LS 244	4.000 7.000	SN 76360	7 600	TBA 435A	7.005	TCA STOR	4 000	TDA 1151 TDA 1160	2 400 8.400	TDA 2594	12 500	TDA 7270	4.600	TMS 3712	10 000	Day Us	5 850 44 000	μΑ 79GKC μΑ 79HQA	38 000 42 000
SN 74LS 02 SN 74LS 03	1 600 1 650	SN 74LS 245 SN 74LS 247	7 000 4 300	SN 76390 SN 76396	5.500	TBA 440C	1 200	TCA BIOC	4 000	TDA 1170	4.800	TDA 2595 TDA 2600	15 000 23 000	TDA 7270S TDA 7700	4.400 4.800	TMS 3720	18 000	1000	13 500		
SN 74LS 04 SN 74LS 05	1.650	SN 74LS 248 SN 74LS 249	4.000	SN 76432 SN 76477N	4.500	TBA 450	2 2000	TCA 650	12.500	TDA 1170SH TDA 1170S	5.000 4 900	TDA 2610A TDA 2610Q	10 500 12 400	TDA 7770 TDA 9303	4.800 7.000	TMM 2727	005 AV	Company and the Company of the Compa	14 500	XI	
SN 74LS 06 SN 74LS 07	2 300	SN 74LS 251	4 300 3/300	SN 76477NF SN 78497	11.000	TBA 460 TBA 460Q	10 500	TCA 671	13.000 4.600	TDA 1180 TDA 1180L	5 600 5 600	TDA 2611	5 500	TDA 9400	6.800	TWO-2748	260	U	H	XR 2206 XR 4151	22.000 8.500
SN 74LS 08	1.800	SN 74LS 253 SN 74LS 257	2.300	SN 76500	4'400 8.000	TBA 480 TBA 500P	9 500 14.000	TCA 700Y	6.500 9.000	TDA 1185	5 500	TDA 2611A TDA 2611Q	5 600 5.900	TO: 9400	4 100	1 3/66 TM: 3/66	7 000	ULN 2001 ULN 2002	4 600		
SN 74LS 09 SN 74LS 10	1.600	SN 74LS 258 SN 74LS 259	2 500	SN 78532 SN 78533	6.000	TBA 510	5.300	TCA 730A	11.500	TDA 1190 TDA 1190Z	5 800 4 200	TDA 2612 TDA 2612Q	15.500 15.000	TOA 955	F. 800	REAL SMIT	24 000 6 000	ULN 2003	4 600		
SN 74LS 11 SN 74LS 12	1 600	SN 74LS 260	4,500	SN 76544N SN 76544NQ	6.000 6.000	TBA 520 TBA 520Q	4.000 6.000	TCA 740A TCA 750	8.000	TDA 1195 TDA 1200	10.000	TDA 2620 TDA 2630	13 000	-	-	TMC1422	21 000	ULN 2004 ULN 2023	5 000 4 800	11C06 11C83	
SN 74LS 13	1 600	SN 74LS 266 SN 74LS 273	4 490 6 200	SN 78545N	6.400	TBA 530 TBA 530Q	3.600 4.800	TCA 750Q	10 000 4.800	TDA 1220	4.000	TDA 2631A	12.000	A DE	1	1MG 3846	12 000	ULN 2064 ULN 2204	10 000	11C80 2101	12,000
SN 74LS 14 SN 74LS 15	2 400	SN 74LS 279 SN 74LS 280	6 200 6 200	SN 78545NQ SN 78548P	7 200 5 500	TBA 540	4 200	TCA 760B	2.800	TDA 1235 TDA 1236	16 000 16.000	TDA 2840 TDA 2840Q	11,500	TEA MOS	A /100	TMS 3848 TMS 3850	10 000 24 000	ULN 2216	8 000	2102	8.000
SN 74LS 16 SN 74LS 17	1 800	SN 74LS 283	9.300	SN 76550 SN 76556P	900	TBA 550 TBA 550Q	8 000 8 500	TCA 770D	4.800 8.800	TDA 1251 TDA 1270	3.500 7 100	TDA 2651 TDA 2652	9,000	78,4 1008	4 800	TM9 3851	5 500 9 000			2114 2516	14.000 23.000
SN 74LS 18	1 600	SN 74LS 323 SN 74LS 325	4 400	SN 76560	5 500	TBA 560B TBA 560C	8 000 3,500	TCA 800	15 000	TDA 1274	6 000	TDA 2454	9 800	TE VIS	4 200	TMS 3868	14 000	Z SOCTC	00.000	2532 2708	30.000
SN 74LS 19 SN 74LS 20	1 300	SN 74LS 326 SN 74LS 327	4 300 4.500	SN 78600 SN 78820N	3.300	TBA 570	4.000	TCA 830S	3 000	TDA 1327A TDA 1385	7 500 10 500	TDA PRO	200	Tab 10206P	6 200 11 000	TMS 3881	13 000	Z 80CPU	26 000 26 000	2718	16 500
SN 74LS 21	1 600	SN 74LS 352	3 000	SN 76620NQ SN 78622	3 400	TBA 570AQ TBA 625A	3 800	TCA 830 TCA 860	3 000 6 600	TDA 1370 TDA 1406	4 800	TOM 265E	0,000	TEA 1022	10 000	TMS 3868	22 000	Z 80PIO Z 80BIO	26 000 42 000	2732 2784	21 000 36 000
SN 74LS 27 SN 74LS 30	1 600 1 600	SN 74LS 365 SN 74LS 366	2.500	SN 78623	3 000 3 400	TBA 625B TBA 625C	3 800 3 900	TCA 871 TCA 900	4 200 2 000	TDA 1410	-	17710	000	TEA 1024 TEA 1029	3 300 21 000	TMS 3#89 TMS 3871	22 000 12 000		-2 500	4086 4118	8 000
SN 74LS 32 SN 74LS 33	1 800	SN 74LS 367	4,000	SN 76630 SN 76840	9 000	TBA 641A 12	6 000	TCA 910	2 000	TDA 1412 TDA 1415	19	TOTAL THE	21.000	TEA 1030 TEA 1034	17 000 3.800	TMS 3874	6 000 7 000			4164	25.000
SN 74LS 37	2 000	SN 74LS 373 SN 74LS 374	5 900 N.500	SN 76660H SN 76680NQ	2.600 2.600	TBA 641Ax1 TBA 641Ax11	6 000	TCA 940 TCA 940E	4 000	TDA 1420	4 (50)	FILE 1788	13.500	TEA 1035	20.000	TMS 3893	13 800	μΑ 702CN	5 000	4334 4351	8.000 4.000
SN 74LS 38 SN 74LS 40	1 700	SN 74LS 377 SN 74LS 378	5 200 5 000	SN 76670	2 600 4.800	TBA 651 TBA 700	6.200 8.500	TCA 955	8,600	TDA 1420A TDA 1420L	4 8007	4 DW 8460	15.500	TEA 1087 TEA 2016	20.000 6.500	TMS 3894 TMS 4835	14 000 8.000	μA 703CN	3.800	4360 4371	4.500
SN 74LS 42 SN 74LS 50	2 400 1 900	SN 74LS 390	4 800	SN 75669 SN 75707	4.400 7.000	TBA 720A	5.600	TCA 965 TCA 971	5.600	TDA 1430 TDA 1430AV	4.800	TOA 27900	12.000	TEA 2020SP TEA 2022	11.000	TMS 4038	18.000 8.500	μΑ 703CH μΑ 708BPC	5.000 5.500	4884	5 000 25.000
SN 74LS 51	1.900	SN 74LS 393 SN 74LS 398	4.000	SN 76708	4.800	TBA 720AQ TBA 730	5 600 8 000	TCA 980 TCA 991	11 000 4 000	TDA 1440	10 000	TDA 2791	9.200	16A 2022	8.500	TMS 4100	13 000	μΑ 709CH μΑ 709N 14	2.300	6116 6282	27.000 14.500
SN 74LS 54 SN 74LS 55	1.800	SN 74LS 424 SN 74LS 428	18,000	SN 76727	17.000 6.000	TBA 750A TBA 750C	7 500 7 500	TCA 1005	8 400 4 600	TDA 1456	5 500	TDA 2795 TDA 2800	13.000 14.000		_	TMS 4179 TMS 6010	13 000 38 000	μA 709N 8	1.350	6301	8.000
SN 74LS 60 SN 74LS 70	1 900 1 900	SN 74LS 428	4 000	SN 76730 SN 76810P	10 000 2 400	TBA 760	6 000	TCA 3089 TCA 3189	4 800	TDA 1470 TDA 1470A	7 100 8 500	TDA 2840 TDA 2841	9 500 8 000	TL 022 TL 044	2.100 4.000	TMS 8011		μΑ 710N μΑ 710CH	2 000 3 100	6308	6.000 9.500
					2 -00										4.000						

Sono sempre valide le nostre condizioni di vendita su quanto da noi esposto nei mesi scorsi sulle pagime pubblicitarie di questa Rivista. NEL VOSTRO INTERESSE CONSULTATELE.

#### CONDIZIONI GENERALI DI VENDITA:

Gli ordini non verranno da noi evasi se inferiori a L. 20.000 o mancanti di anticipo minimo di L. 5.000, che può essere versato a mezzo Ass. Banc., vaglia postale o anche in francobolli. Per ordini superiori a L. 50.000 inviare anticipo non inferiore al 50%, le spese di spedizione sono a carico del destinatario. I prezzi data l'attuale situazione di mercato potrebbero subire variazioni e non sono comprensivi d'IVA. La fattura va richiesta all'ordinazione comunicando l'esatta denominazione e partita IVA, in seguito non potrà più essere emessa.



## GLI ULTRA-SUONI SPENGONO LA LUCE

# ... il piacere di saperlo ...

#### Giovanni V. Pallottino

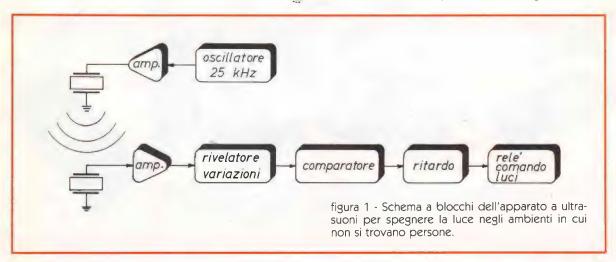
La bolletta della elettricità rappresenta una fetta non trascurabile dei bilanci familiari. Quanto si potrebbe risparmiare se le lampadine venissero accese solo quando occorre?

La società americana Novitas(\*) ha sviluppato una tecnica, basata sugli ultrasuoni, per risolvere questo problema, provvedendo automaticamente all'iterruzione dell'illuminazione negli ambienti in cui non vi siano delle persone.

Il principio di funzionamento è piuttosto semplice. Un trasduttore piezoelettrico, comandato da un oscillatore a 25 kHz, crea nell'ambiente un campo di onde ultrasoniche stazionarie. Un trasduttore piezoelettrico, posto in un altro punto dello stesso ambiente, raccoglie il segnale ultrasonico e lo converte in un segnale elettrico.

I circuiti che seguono provvedono a rivelare eventuali variazioni dell'ampiezza e della fase del segnale, prodotte dai movimenti delle persone che si trovano nell'ambiente, che alterano il campo di onde stazionarie. Se le variazioni del segnale sono sufficienti a provocare il cambiamento di stato di un comparatore a soglia, viene azionata, mediante un relé, l'accensione delle luci. Lo schema comprende anche un temporizzatore, con ritardo regolabile tra 1 e 12 minuti, che provvede a mantenere accese le luci anche quando non si rivelano movimenti di persone per qualche tempo.

Questo schema, semplice ed efficace, è assai simile a quelli usati in certi tipi di antifurto, per la protezione di ambienti contro intrusioni indesiderate. Negli antifurti si usano talvolta, in alternativa agli ultrasuoni,





tecniche a microonde e tecniche a raggi infrarossi. Per il controllo delle luci è stata scelta la soluzione a ultrasuoni perché assai economica, scartando le microonde per evitare l'esposizione delle persone alla radiazione elettromagnetica, e scartando i raggi infrarossi per il forte costo del rivelatore e la scarsa affidabilità di funzionamento, quando la temperatura dell'ambiente si avvicina a quella del corpo umano.

Lo schema sviluppato dalla Novitas offre lo spunto a molte possibilità di sperimentazione ed è per questo che lo sottoponiamo all'attenzione dei nostri lettori.

(\*) Novitas Inc., 1657 Euclid Street, Santa Monica, California, 90404, USA



### Che spreco di energia per leggere il giornale!

Tornati a casa dal lavoro, accendiamo la luce e ci sediamo in poltrona per leggere il giornale. A due metri dalla lampada, sul giornale si raccoglie, cioè si utilizza, solo l'un per cento della potenza luminosa emessa dalla lampada. Questa, però, più che una lampada è una stufa. Infatti solo circa il 5% della sua potenza si trasforma in luce, mentre il resto va tutto in calore.

Se consideriamo che nelle centrali l'energia termica del combustibile si trasforma in energia elettrica con un rendimento di circa il 30%, si conclude che, ai fini della lettura del giornale, il rendimento totale è:

$$\frac{1}{100} \times \frac{5}{100} \times \frac{30}{100} = \frac{150}{1000000} = 0.015\%$$

In altre parole, con una lampada da 100 W a due metri dal giornale la potenza luminosa che utilizziamo veramente è di appena 100×1%×5% = 0,05 W. Per ottenere questa potenza, in centrale occorre bruciare combustibile con potenza di 333 W.

Visto che le cose stanno così, cerchiamo almeno di spegnere la luce quando non la usiamo.



Z80A - 64KF 40016 S. Giorgio v. Dante, 1 (BO) Tel. (051) 892052 -Basic - Cobo

#### Calcolatore ABACO 8



Z80A - 64KRAM - 4 floppy -I/0RS232 - Stampante ecc. -P/M2.2 - Fortran - Pascal -Basic - Cobol - ecc.



Programmatore di Eprom PE100 Programma della 2508 alla 27128 Adattatore per famiglia 8748 Adattatore per famiglia 8751







RS 138 - CARICA BATTERIE NI - Cd CORRENTE COSTANTE REGOLABILE
RS 139 - MINI RICEVITORE FM SUPERETERODINA
L. 27.000
RS 140 - AMPLIFICATORE B.F. 1 W
L. 10.500
RS 143 - CINGUETTIO ELETTRONICO
RS 144 - LAMPEGGIATORE DI SOCCORSO CON LAMPADA ALLO XENO
RS 145 - MODULO PER INDICATORE DI LIVELLO AUDIO GIGANTE
L. 52.000
RS 146 - AUTOMATISMO PER RIEMPIMENTO VASCHE
L. 14.000

#### **ANNUNCI & COMUNICATI**

Dalla Epson - via Timavo, n. 12 - 20124 Milano, un potente microcomputer multifunzionale

Si chiama PX-4, il nuovo potente microcomputer portatile Epson, progettato secondo i più avanzati criteri di modularità e compatibilità per il mercato OEM (Original Equipment Manufacturer) per applicazioni industriali e professionali specialistiche.

Le novità e caratteristiche che fanno del PX-4 un microcomputer portatile, unico nel suo genere, sono la sua multifunzionalità e componibilità.



Il PX-4, infatti, è stato studiato e progettato in modo da permettere agli utenti di configurare l'hardware secondo le proprie esigenze specifiche.

Il PX-4 in questo modo può diventare un eccezionale sistema di raccolta dati, uno strumento per il controllo di processi, un elemento per il controllo di sistemi di misura o di analisi, etc., quasi senza limiti di configurazione, grazie alla sua flessibilità che permette la creazione di un prodotto chiavi i mano con un alto valore aggiunto.

Esistono poi numerosi moduli di personalizzazione software e hardware, direttamente inseribili in un porta cartucce a slitta situato sulla destra del display, che rendono il PX-4 oggi l'unico computer portatile in grado di risolvere un grande numero di problemi in ogni campo applicativo professionale. una stampante a 40 colonne, una unità a nastro a microcassette, una cartuccia ROM fino 64 Kbyte, una cartuccia RAM da 16 Kbyte con batteria al litio di back-up, un multimetro digitale a portate fisse/automatiche sono solo alcuni dei 10 oggi disponibili.

Insieme ad altre sette aziende del settore Apple Computer socio fondatore di Assoft, l'associazione per la tutela del software

Apple Computer ha costituito insieme ad altre sette società operanti nel settore informatico la Assoft, Associazione Italiana per la Tutela del Software. Scopo dell'associazione è la tutela del software da tutte le forme di abuso commerciale ai danni degli autori, dei produttori, dei distributori e degli utenti.

Si tratta della prima iniziativa italiana in questa direzione e si propone di operare con azioni efficaci e diversificate al fine di fermare il fenomeno della diffusione illegale del software.

«Il nostro impegno - ha dichiarato l'Ing. Sergio Salvini, responsabile software della Apple e membro del consiglio direttivo Assoft — sarà quello di scoraggiare con tutti i mezzi. l'espansione di questa «piracy», cercando invece di creare le condizioni affinché il mercato del software originale continui e rinforzi il suo già promettente sviluppo».

#### Apple Computer unifica la linea dei personal Macintosh

Seguendo le indicazioni e le richieste provenienti dal mercato delle applicazioni professionali e gestionali, la Apple Computer annuncia che dall'autunno del corrente anno sarà disponibile una sola linea modulare ed espandibile di prodotti Macintosh, al posto delle due oggi esistenti: Macintosh e Macintosh XL. L'annuncio si inserisce in un'ottica generale della società, che vuole così offrire un'ambiente ancora più aderente alle esigenze presenti e future dei sempre più diffusi utilizzatori di Macintosh.

Il «Cordless Telephone Midland 80/205», è un radiotelefono rivoluzionario nel suo genere



Oltre ad avere una portata notevole (250/350 m), il nuovo MIDLAND 80/205, ha la possibilità di funzionare come interfono a due vie, con l'aggiunta naturalmente di un apparecchio telefonico supplementare, senza per questo impegnare la linea telefonica.

Il «Cordless Telephone Midland 80/205» dispone inoltre del tono di guardia aggiuntivo per evitare il furto di scatti telefonici da parte degli immancabili «scroccatori di telefonate»; c'è la possibilità, inoltre, di lasciare la chiamata in posizione di attesa.

Viene anche fornita una staffa che offre la possibilità di montare la centralina al muro.

Sempre in campo telefonico si preannuncia la nascita di un traslatore telefonico che interresserà soprattutto (ma non solamente!) coloro che lavorano nelle radio libere, che permette di lavorare in contemporanea su due linee telefoniche, e che è stato siglato TT2.

Il «Cordless Telephone Midland 80/205» ed il traslatore telefonico «TT2» sono distribuiti dalla CTE International.

VELOCITÀ DI TRASFERIMENTO DATI, FACILITÀ D'USO E SEMPLICITÀ DI COLLEGAMENTO: RETI LOCALI IEEE 802.3 PER HP 3000.

Fin dagli inizi degli anni '70, la **Hewlett-Packard** ha adottato una strategia di decentramento informatico, dando un contributo originale allo sviluppo dell'elaborazione distribuita e facendo degli **HP 3000** uno dei sistemi gestionali più diffusi del mondo (oltre 17.000 installazioni).

Una rete locale o LAN è il collegamento tra computer fisicamente distribuiti in un'area delimitata, come ad esempio un complesso di edifici adiacenti. Tutti i computer così collegati possono comunicare tra di loro, consentendo agli utenti di scambiare messaggi e condividere banche dati, applicazioni e periferiche.

La TEKO TELECOM presenta:

Nuovi apparati radiofonici FM 97.5/108 MHz 20 50 100 250 500 1000 W

Una nuova gamma di apparati VHF-FM per segnali stereofonici adatti per la trasmissione da studio o per ripetere frequenze in gamma 87.5/108 MHz, con la massima purezza spettrale e minima distorsione.

Fino a 1000 W con l'affidabilità dello stato solido.

A richiesta verrà inviata la completa documentazione tecnica.



### EMITTER-FOLLOWER

#### Giacinto Allevi

Il «Beta» dei transistor: cos'è, come si misura

Il circuito presentato nell'articolo precedente, riguardante la costruzione di un LED-TESTER, non è, veramente, il più «a buon mercato» (è stato recentemente depositato, dallo scrivente, un Modello U.I. che utilizza un solo transistor per pilotaggio e limitazione dissipativa dei LED), né, forse, il più semplice. Tuttavia, esso è stato prescelto perché, oltre al minimo consumo, presenta l'interessante particolarità di impiegare l'unico «elemento attivo» — il transistor - finora considerato, in due modi ben distinti:

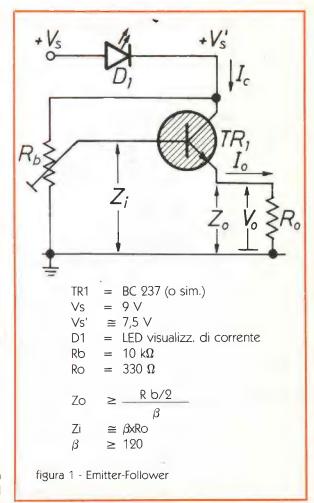
- a) come «switch» (= interruttore elettronico), e
- b) come «regolatore» continuo (=  $G_0$  = generatore di corrente).

Il caso (a) è presto detto: non appena la tensione di base del transistor generico TR1 eguaglia o supera quella — caratteristica — del LED corrispondente, TR1 passa all'interdizione (non conduce più) ed il «suo» LED si accende. Tuttociò è già stato ampiamente spiegato, d'altronde, nel precendente articolo. In questo caso, dunque, il transistor si comporta come un vero e proprio «interruttore».

Il caso (b) invece merita qualche parolina in più: infatti il transistor TR<sub>0</sub>, usato come «generatore di corrente costante», altro non è che un caso particolare, un'applicazione del noto «inseguitore di tensione» («emitter-follower», «collettore a massa», ecc...)

#### L'Emitter-Follower

Riferiamoci alla figura 1, in cui è stato impiegato un transistor al silicio del tipo NPN (invece del PNP del LED-TESTER): se noi facciamo variare arbitrariamente la tensione Vi (p. es. con un potenziometro) e visualizziamo (con un Tester o — per chi l'ha fatto — il LED-Tester) la corrispondente tensione  $V_{\rm o}$ , ci accorgiamo che quest'ultima «segue» l'andamento imposto dalla tensione di «ingresso»  $V_{\rm l}$ . Apparentemente, dunque, non c'è alcuna «amplificazione» del segnale d'ingresso.

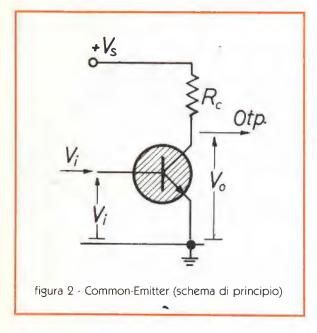


Dov'è il vantaggio, allora? Il vantaggio consiste nel fatto che è possibile «controllare» una grossa corrente «in uscita» (output) con una piccola corrente «in entrata» (input). (Vedi D1, e Rb, di figura 1). E di quanto è più «grande»? È «beta» volte più grande di quella d'ingresso, per cui il «beta» (o «h<sub>FE</sub>», come si usa in nota-



zione anglosassone) esprime il **rapporto** tra la corrente di collettore e la corrispondente corrente di base. Semplice, no? E poiché questo «rapporto» è molto grande (comunque, sempre maggiore di dieci), potremo considerare la corrente di emittore ( = somma di quella di base + quella di collettore) approssimativamente uguale a quella di collettore.

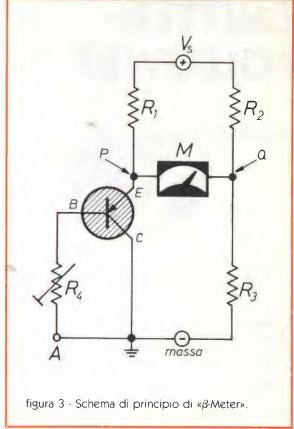
Chiedo scusa ai Lettori più esperti per queste apparenti banalità, ma avrò modo di dimostrare che la connessione a «emitter-follower» è stata forse un pò troppo ingiustamente «snobbata» dai vari progettisti. È vero che la sua «amplificazione di potenza» è decisamente inferiore se comparata alla connessione più usuale (emittore a massa, prelievo dal collettore, vedi figura 2), ma le complicazioni circuitali che talvolta sono necessarie per aumentare la banda-passante e/o l'impedenza d'ingresso, alla fine annullano il presunto vantaggio...



#### **B-Meter**

Tanto per cominciare, utilizzeremo ora il nostro «emitter-follower» per realizzare un semplicissimo ma preciso «misuratore di Beta» (figura 3).

La disposizione è quella classica del «Ponte di Wheatstone» in cui le tre resistenze R1, R2, R3, eguali fra loro, possono venir «bilanciate» inserendo il transistor, di cui si vuol conoscere il  $\beta$ , tra il punto P e la «massa», e facendo variare il valore di R4 finché i punti P e Q risultano equipotenziali. Quest'ultima condizione viene verificata dallo strumento M, un economicissimo misuratore di bilanciamento-stereo a zero centrale, da 0,5 mA.



In figura 4, lo schema definitivo. In questo, si sono aggiunti:

l°) un doppio deviatore per consentire la misura sia su transistor del tipo PNP (come quello in figura 3) che di tipo NPN; (S1', S1'').

II°) due LED contrapposti (in antiparallelo), di colore diverso, in serie al collettore, come controllo di regolare funzionamento e polarità corretta rispetto al transistor considerato;

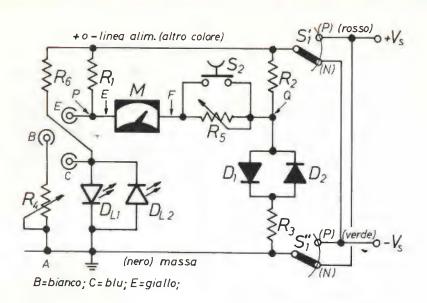
III<sup>o</sup>) un pulsante (S2), normalmente aperto, escludente R5 (trimmer di regolazione fondo-scala di M), per una regolazione «fine» di R4;

IV°) due diodi al Silicio (di piccola potenza, tipo «segnale», 1N914, 1N4148, ecc.), collegati in antiparallelo, posti tra il punto Q ed R3, per compensare la caduta di tensione Vbe analoga (di circa 0,6 V) alla giunzione Base-Emittore, tipica dei transistor al Silicio. Nel caso si dovessero misurare dei transistor al germanio, i diodi in questione si possono tranquillamente cortocircuitare, vista la piccola D.d.P. (meno di 100 mV) che si ha con questo semiconduttore.

V°) una resistenza (R6) per accendere i LED, con debole corrente (circa 2 mA), quando il transistor non è collegato.

Per la tensione d'alimentazione (Vs), anche se i cir-





 $R1 = R2 = R3 = 1 \text{ k}\Omega \pm 5\%$ 

R4 = V. testo

R5 = da 10 a 22 k $\Omega$ , trim. - Pot

 $R6 = 5.6 k\Omega$ 

M = Strum. a 0 centrale, 0,5 mA f.s

DS1 = DS2 = 1N4148 = 1N914

DL1 = LED rosso (canale P)

DL2 = LED verde (canale N)

S1 = Doppio-deviatore;

S2 = Pulsante n.a.

E=B=C = collegamenti al TR in prova

(basetta, coccodrilli o altro)

figura 4 - «B-Meter», schema completo.

cuiti a «ponte» sono scarsamente sensibili alle fluttuazioni di tensione, suggerirei comunque una soluzione «stabilizzata» — benché molto economica — e cioè di usare uno di quei minuscoli «alimentatori d'Antenna» a 12V per TV: l'amperaggio sarà senz'altro sufficiente (possono fornire fino a 100 mA, mentre a noi ne bastano solo 20); tuttavia, chi volesse usare le batterie, potrà ricorrere alle «solite» 3 da 4,5 V in serie.

Ed infine — buon ultimo — le «istruzioni per l'uso»: semplicissime! Se si possiede un «box di resistori», basterà inserirlo tra la «base» del transistor in questione (punto B) e la massa (punto A), e poi regolare il valore resistivo fino ad azzerare lo strumento (M); questo valore resistivo, diviso per 1000, sarà uguale al  $\beta$  incognito.

In caso contrario, si può usare un potenziometro, e poi — dopo averlo staccato — misurarne il valore con un ohmetro; oppure ancora con un selettore a 12 posizioni, (o più), inserire diversi valori resistivi: ovviamente, maggiore è il numero di valori, maggiore sarà il grado di precisione raggiungibile. E così via (NOTA: collegare sempre la massa per prima!).

#### Trasformazioni d'impedenza

Il dispositivo testé considerato offre anche il vantaggio di «visualizzare» il fenomeno della «traslazione d'impedenza»: infatti è chiaro che, all'equilibrio del ponte, alla resistenza R4 d'ingresso (dell'ordine dalle decine alle centinaia di kohm) «corrisponde» la R1 d'uscita (del valore — fisso — di 1 kohm). Pertanto, ogni resistenza d'uscita ( $R_0$ , genericamente) verrà «vista» all'ingresso come un valore  $\beta$  volte più grande. E viceversa.

In pratica, la relazione che lega tra loro le impedenze di entrata e d'uscita, è data da:

$$Zi = \beta \times Z_0$$

Si parla di «impedenza» invece che di «resistenza» perché il carico può essere anche induttivo (p.es., nei trasformatori) o capacitivo.

Per chi desiderasse una soluzione ancora più economica, è possibile sostituire lo strumento M con un operazionale usato come comparatore di tensione tra P e Q (il solito «tuttofare», il '741), più un paio di LED: si lascia l'iniziativa ai più esperti.



#### Generatori di corrente

A noi, invece, interessa di più analizzare il funzionamento del «generatore di corrente costante». Prendiamo nuovamente in considerazione il circuito di figura 1, e supponiamo di polarizzare la base di TR1 con una tensione fissa: p.es., quella generata da un LED verde in conduzione, pari a circa 2 V (vedi figura 5). Sull'emittore, allora, tolti i soliti 0,6 V (TR1 è al silicio) avremo i restanti 1,4 V: ciò avverrà **sempre**, quale che sia il valore della Ro! Pertanto, se Ro = 140 ohm, la corrente che l'attraversa sarà di: 1,4/140 = 10 mA.

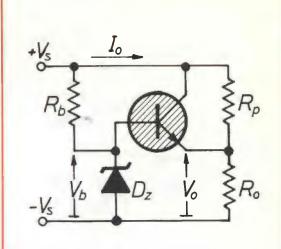
In generale, fissata la tensione d'emittore ad un valore  $V_{\rm O}$  scelto convenientemente, potremo «regolare» la corrente che l'attraversa facendo variare il valore della resistenza posta tra emittore stesso e massa. La relazione che li lega è:

lo = Vo/Ro; e quindi, approssimativamente:

$$Ic = (Vb - 0.6) / Ro$$

Da quanto detto, si può notare che la corrente lc è largamente indipendente dalla tensione di collettore, da qui nasce l'effetto di «generatore» di corrente dell'emitter-follower a tensione di base costante.

Viceversa, il  $\beta$  non è del tutto indipendente dalla corrente Ic, ma cresce con essa: anche se non linearmente, ed anche abbastanza lentamente. Tuttavia, per maggior precisione, le misure vengono sempre riferite a valori di corrente standard: 2 o (come nel nostro caso) 5mA; in modo da avere dei  $\beta$  minimi ben definiti.



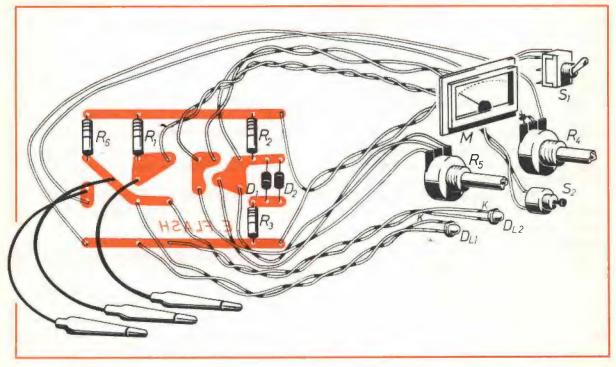
$$I_{o} = V_{o}/R_{o}$$

$$Rp = \frac{Vs^{0} - V_{o}}{I_{o}}$$

 $(Vs^{\circ} = Vs Max)$ 

D.Z. = Zener o LED

figura 5 - Schema di principio di generatore di corrente lo.





Per finire, un espediente molto utile sia per diminuire la dissipazione del transistor che per migliorare l'indipendenza della corrente lc dalle variazioni di tensione, è quello di creare un «by-pass» (derivazione) di corrente con una resistenza in parallelo tra colettore ed emittore, in modo da riportare le eventuali variazioni di Vs tra base (che è a «massa» tramite il LED o lo Zener), ed emittore (che funge in tal caso da «elettrodo di controllo»).

Se la Rp è calcolata in modo da interdire il transistor quando la tensione Vs assume il valore massimo previsto, la **sua dissipazione** «apparente» risulta **quadruplicata** rispetto allo schema senza Rp; la formula per il calcolo relativo è:

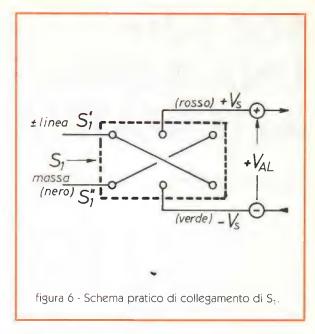
$$Rp = (Vs^{\circ} - Vb + 0.6) / Ic; (Vs^{\circ} = Vs Max.)$$
  
In sintesi:

1°) l'emitter-follower consente di ottenere una corrente costante a partire da una tensione costante. 2°) con l'aggiunta di una semplice resistenza, opportunamente calcolata, si possono controllare forti correnti con usuali transistor.

#### Note costruttive per il «ß-Meter»

In figura 6 è riportata la connessione del doppiodeviatore S1, e nella apposita pagina di raccolta, il circuito stampato del  $\beta$ -Meter relativo a figura 4.

Per non confondersi sarà opportuno adoperare fili di colori differenti per ogni «linea» separata, negli schemi (figura 4, figura 6) sono stati suggeriti quei colori di uso più comune, ma ciascuno poi è libero di scegliere come meglio crede, ovviamente.



Il montaggio del tutto andrà benissimo anche in uno scatolino in plastica, in cui si praticheranno i fori per lo strumentino da 0,5 mA (adoperarne uno più sensibile è possibile, ma è uno spreco inutile), per il deviatore S1, i LED ed il pulsante S2.

Anche lo zoccolo porta-transistor (se si ritiene opportuno inserirlo) verrà montato sul contenitore, in cui verranno infine praticati dei forellini per il passaggio dei fili per il collegamento all'alimentazione (12 V - stabilizzati) ed ai «coccodrilli» che andranno a «pinzare» i tre elettrodi del transistor in prova.

E questo è tutto. Buon lavoro.





## 900 MHz: UNA BANDA ALTERNATIVA

Traduzione da CB Radio Magazine 1/85.

Titolo originale: «900 MHz: les forces en présence» di Jean Kaminsky

#### Redazionale

Abbiamo preso in esame due diversi tipi di radiotelefonia privata, una, nata in Inghilterra ed universalmente indicata con il termine CB, l'altra conosciuta come «Personal Radio» e nata in Giappone; operante in banda UHF (la banda UHF si estende da 300 MHz a 3 GHz n.d.t.).

Abbiamo, così valutato le reali possibilità di questa banda. La banda UHF dei 900 MHz, inizialmente prevista per eliminare quella degli 11 metri, non aveva mancato d'interessare alcune associazioni CB come gamma complementare ai 27 MHz stessi.

Resta, ora, da fare il giro dei potenziali interessati per vedere se siano favorevoli od ostili verso una ipotetica banda non inquinante l'etere e poco pericolosa per la sua portata ridotta esclusivamente, o quasi, all'ambito locale.

## Cosa ne pensano le associazioni CB?

Abbiamo domandato al bureau dell'AFA (l'equivalente della nostra FIR-CB, ndt) il suo punto di vista a proposito di quesa banda di frequenze.

I 900 MHz — è stata la risposta — costituiscono, a condizione naturalmente di non sostituirli agli 11 metri, una seducente soluzione per risolvere i problemi legati ai disturbi ed alle interferenze (il più

noto è il TVI, ma non è il solo come vedremo più avanti, ndt) permettendo il traffico radio ad ogni ora del giorno e della notte senza controindicazioni.

In un'epoca dove i programmi televisivi tendono ad occupare orari di programmazione sempre più ampi, con alcune networks in onda anche 24 ore su 24, i rischi di disturbi sono notevolmente aumentati.

Una frequenza come quella dei 900 MHz, non può che provocare un immediato interesse.

Ciononostante non bisogna dimenticare che la CB rappresenta due aspetti diversi, distinti ma egualmente interessanti: la chiacchierata locale ed il contatto DX, oltre le frontiere.

Ognuna di queste due possibilità costituisce un diverso modo di concepire la propria stazione; in ultima analisi un differente mercato.

Il contatto locale, unica possibilità dei 900 MHz non potrà certamente soddisfare coloro che hanno già gustato i piaceri delle aperture provocate dal numero delle macchie solari, cioè l'attività prediletta da un gran numero di CB: il DX.

L'AFA si è sempre preoccupata di rivendicare bande complementari agli 11 metri, trovando inaccettabile il privilegio consentito ai soli radioamatori.

È altresì inaccettabile vedere la scienza delle radiocomunicazioni, beneficiaria di tutti i prograssi della tecnica, in pratica accessibile a tutti, relegata all'uso delle amministrazioni.

È bene, anche, ricordare che alle radio private è tutto permesso; dalle alte potenze all'impunità in caso di disturbo.

I politici sanno fare le cose quando possono tornare a loro vantaggio.

Le radio libere sono intoccabili, qualunque sia il numero di vittime mietuto dalle loro interferenze.

Esistono petizioni per le cause più disparate: TVI, interferenze radio, in catene HI-FI, addirittura su linee telefoniche.

Per contro non si esita a querelare il CB per ogni piccolo «danno».

I 900 MHz, in questi casi, possono presentarsi come una soluzione interessante.

Ma questa non dovrebbe diventare l'unica banda nella quale alcune amministrazioni volevano allocare, nel 1980, la CB.

D'altra parte, l'AFA, crede che anche il costo dei materiali per questa banda in UHF non sia proibitivo.

L'ipotesi di una banda annessa alla CB, in 33 centimetri, non è da buttare, come non sarebbe da scartare l'attribuzione di altre bande più atte a soddisfare i cultori del DX.

Si può essere patiti della radio ed augurarsi altro, oltre agli «incontri ravvicinati» tra un quartiere e l'altro o tra due isolati adiacenti.



L'UFR, altra associazione tra le più anziane come l'AFA, è co-sciente dell'interesse dei 33 cm per i QSO locali (vocazione iniziale della CB) e delle soluzioni che questa banda porterebbe nel campo dell'eliminazione dei disturbi.

È da tenere presente, però, che i principali punti di discussione formulati ad un «CB meeting» concernevano i disturbi da una parte ed i DX dall'altra.

I disturbi, circa 5.000 all'anno, il 20% del totale censito dalla televisione francese, contro il 15% imputabili alle sole radio private, ma in numero eminentemente più ristretto, sono serviti di pretesto tanto per le limitazioni di potenza che di canali.

Le comunicazioni oltre frontiera, coronate dallo scambio di QSL, condizioni di lavoro (tipo di apparato, antenna, lineare ecc., ndt) e tanti cari saluti, hanno il loro fascino.

I 900 MHz, che ci volevano imporre nell''80 e che tutti hanno combattuto come banda unica per la CB, ritornano di attualità. Questa banda è già utilizzata nel Regno Unito ed in Giappone. Sembra che eviti ogni tipo di noie e che sia particolarmente indicata per i contatti tra stazioni fisse senza rischio di noie al vicinato, come nel caso dei 27 MHz.

Inconvenienti per i patiti del DX: pochissime speranze di contattare stazioni straniere.

Esiste, comunque, una cerchia di radioaffezionati che non ricerca contatti internazionali e che sarebbe, quindi particolarmente interessata alla nuova banda.

A condizione, naturalmente, che la stazione ed i relativi accessori non abbiano prezzi proibitivi.

I 33 cm interessano molti e questo merita di essere studiato con la dovuta attenzione.

I 900 MHz sono una opzione per un prossimo avvenire, ma le stesse sorti dei 27 MHz non sono ben chiare.

#### Il parere delle Poste...

Dal poco che si è potuto apprendere la nostra (quella francese, naturalmente, ndt) amministrazione delle Poste non è ostile a questa ipotesi che ha, per lei, alcuni vantaggi: riduzione, se non addirittura completa eliminazione, dei disturbi legati alle più diverse interferenze, e possibile soluzione per gli accordi internazionali limitanti il campo di applicazione dei radiotelefoni privati alle frontiere nazionali.

La banda dei 33 cm non permette contatti a largo raggio ed il «problema» del DX sarebbe risolto.

Possibile soluzione.

Resta da sapere se non verrà la tentazione di eliminare la banda degli 11 metri in favore di quella dei 33 cm.

Il brutto è che un potenziale divoratore dello spettro radioelettrico (leggi Ministero della Difesa, ndt) non è mai sazio e vorrebbe dichiarare i 900 MHz riserva di caccia.

È questo l'ostacolo maggiore per l'accesso alla banda UHF.

#### ...e del Ministero della Difesa

Fa la parte del leone.

È la più forte opposizione che incontrerà la rivendicazione per l'attribuzione dei 900 MHz.

Secondo le informazioni del Ministero PTT (oltr'alpe esiste il Ministero delle Poste, Telegrafi e Telefoni, ndt) una opposizione del genere è già stata sollevata all'incontro dei CB in seno alla commissione che ha abbozzato la nuova normativa CB francese.

Checchè ne sia riportiamo alcuni passi della lettera del Ministro della Difesa, il Signor Charles Hernu, indirizzata al Direttore di una rivista per CB. Due paragrafi hanno attirato la nostra attenzione:

- «Al Ministro della Difesa non compete la materia di attribuzione delle frequenze, io non potrei intervenire ufficialmente attraverso le amministrazioni che hanno la responsabilità verso questo o quel gruppo di utilizzatori».
- «Incaricato, per contro, di curare gli interessi del Ministero della Difesa in campo di attribuzione di frequenze, va da sè che prenderò, di volta in volta, le misure più appropriate per evitare le interferenze che potranno essere causate all'Esercito od alle Gendarmerie (le nostre Caserme dei Carabinieri, ndt) da emissioni radioelettriche non provenienti da codesto Ministero».

Resta da sapere a quale amministrazione spetta la competenza dell'attribuzione delle frequenze e quale sarà la sorte dei 900 MHz.

#### II TYI

È sicuro che una limitata porzione di frequenze, in UHF situata oltre quelle utilizzate (limite di frequenza massimo in UHF = 860 MHz) correttamente ordinata per ciò che concerne, almento, la potenza e la sua precisa posizione, sarebbe la naturale soluzione dei problemi causati dai disturbi delle emissioni radielettriche in banda HF (e in gamma CB in particolare). Bisogna ricordare la posizione della TDF (la nostra RAI, ndt) alla luce delle conclusioni della commissione mista CB-PTT concernenti la potenza concessa al servizio CB.

La TDF, ha fatto notare che anche una potenza di 2W, emessa da un apparato per CB può essere fonte di rischio in campo di disturbi alla emissione televisiva.

L'impiego di antenne da finestra o da balcone e, a maggior ragione, di potenze superiori alla norma non potranno che aggravare la situazione.



Una banda allocata oltre i limiti delle frequenze dello standard televisivo presenta un margine di rischio irrisorio.

Un problema resta: quale sarà l'influenza delle stazioni operanti sui 900 MHz, (903 MHz in Giappone e 934 MHz per la Gran Bretagna) sulla frequenza prevista per la conversione delle immagini televisive provenienti dal satellite (1 GHz = 1.000 MHz)?

#### Commenti

È indiscutibile che i nostri colleghi d'oltr'alpe incontreranno molti ostacoli prima di poter liberamente trafficare in 33 cm.

Ma, almeno in Italia, anche quando i pionieri della CB rivendicarono la banda andarono incontro a non poche grane.

Anche Radio Milano International, ora colosso delle radio libere, se ben ricordo naque sui 27 MHz, ma erano davvero altri tempi.

Personalmente credo nei 33 cm. anche se, come ampiamente spiegato nell'articolo, esistono molte limitazioni, non ultima quella della potenza che difficilmente potrà arrivare al watt.

Poi esiste il problema, non certo marginale, del cavo coassiale.

Per operare in queste frequenze

l'RG8U non è sicuramente indicato e, meno che mai l'RG58U.

In UHF è indispensabile il cavo Inflex il cui prezzo non credo sia inferiore alla 5.000 lire al metro.

C'è poi il problema dell'antenna. Per i 900 MHz, un'antenna di un quarto d'onda è veramente microscopica; pensate che una ground plane avrebbe lo stilo di 8 centimetri e 25 centesimi con una superficie irradiante veramente ridotta.

A ciò si potrebbe, però, ovviare tenendo conto che ad ogni quarto d'onda dispari (3/4, 5/4, 7/4 ecc.) si ripetono le medesime caratteristiche di impedenza (52 ohm) mentre si aumenta, edi conseguenza, la superfice irradiante.

Oppure esistono delle antenne direttive chiamate «delta loop» che hanno degli elementi circolari (loop, in inglese, significa appunto cerchio) che si adoperano, come tutte le direttive, con un rotore.

C'è da tenere presente che l'attuale normativa vieta sui 27 MHz le antenne ad irradiazione non omnidirezionale.

Un'altra soluzione potrebbe essere rappresentata da una parabola ma, data la sua altissima direttività, abbisogna di un rotore molto preciso, la ruota sarebbe limitata a due soli partecipanti e poi tornerebbe il problema delle antenne direttive. Ecco allora che questa banda non è adatta ai CB dal pun-

to di vista delle quattro chiacchiere ma, a mio parere, è molto interessante dal punto di vista delle sperimentazioni.

Attendo comunque il vostro parere in proposito.

Gli stessi radioamatori, che hanno uno spettro allocato oltre i 1.000 MHz, usano questa banda quasi esclusivamente durante delle gare chiamate contest.

Si potrebbe, allora, optare per i 45 metri che ho avuto occasione di ascoltare da un amico radioamatore che ha un ricevitore YAESU a copertura continua.

I risultati, per ciò che concerne la portata e la qualità dell'emissione sono eccezionali. In precedenza questa banda, sempre se la memoria non mi tradisce, era usata solo dall'Esercito ed al momento è stata declassata ed adoperata solo in caso di emergenza, ma visto che i pionieri della 5×9 hanno cominciato ad adoperare queste frequenze dopo aver acquistato gli apparati militari non so come farà l'Esercito ad adoperarla ancora.

La FIR-CB potrebbe, a mio parere, far pressioni in questa direzione dopo aver dato prova, però, di aver saputo ben usufruire degli 11 metri.

I tempi della burocrazia non sono certamente brevi, ma la nostra passione per la radio può darci la forza di attendere a lungo.



TELEFAX 2000
RADIOFOTO DA SATELLITE METEOSAT, NOAA,
METER e FAC SIMILE IN ONDE CORTE e LUNGHE

13 D X Z GIANNI SANTINI

Battagha Terme (PD) Tel. (049) 525158-525532





## PERIODICO DI AGGIORNAMENTO ELETTRONICO AL CATALOGO GENERALE

## AMPLIFICATORE DI POTENZA PER STAZIONE MOBILE mod. 757

Il modello **757** è un amplificatore lineare compatto, robusto, estremamente versatile nell'impiego, studiato per soddisfare le necessità di qualsiasi utilizzatore.

Esso è stato progettato per poter funzionare secondo due diversi modi: in **classe AB** oppure in **classe C**.

Nel funzionamento in **classe AB** si ottiene una distorsione minima ed una modulazione positiva.

In classe C si raggiunge la sua massima potenza d'uscita, utile nei DX.

Il passaggio dall'uno all'altro modo di funzionamento si effettua mediante selettore «Classe AB/C».

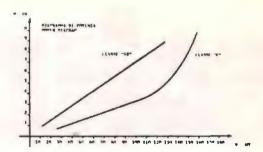
Il **757** può essere dotato di telecomando (opzionale) per l'accensione e spegnimento a distanza, possibilità, questa estremamente utile qualora si voglia installare l'Amplificatore al riparo da squardi indiscreti.

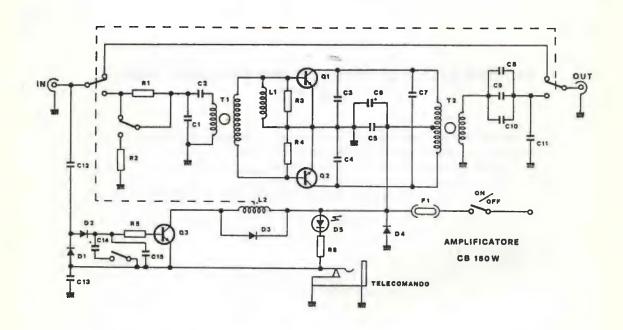




#### CARATTERISTICHE TECNICHE

Tensione d'alimentazione = 13,8 Vcc Corrente assorbita = 15 A Banda di frequenza = H.F. Potenza d'uscita = 150 W max Potenza d'ingresso = 0,5  $\div$  10 W Impedenza IN/OUT = 50  $\Omega$ R.O.S. d'ingresso = 1,3 : 1





Elenco component
------------------

22 Ω 2W R1 R2 100 Ω 2W R3 = R4120 Ω R5 1 ΚΩ C1 = 100 pFC2 = 270 pFC3 = C4= 100 pF 250 V C5 47 nF C6  $= 100 \mu F$ C7 = 68 pFC8 = C9 = 220 pFC10 = 100 pF

C11 = 33 pF 250V C12 = 4,7 pFC13 = 47 nF C14  $= 10 \mu F$ C15 = 10 nF D1 = D2 = D3 = 1N4148D4 = BY251 D5 = LED Q1 = Q2 = BLW60CQ3 ► BC238 L1  $= 3\mu H$ L2 = Relè 12V 2 scambi = Fusibile 16A





## AMPLIFICATORE DI POTENZA PER STAZIONE MOBILE mod. 767

Il modello **767** è un compatto e robusto apparato, studiato per soddisfare qualsiasi necessità nel campo delle trasmissioni in H.F..

La media potenza di uscita, unita ad una distorsione minima e ad una modulazione positiva dovuta al funzionamento in classe **AB**, rendono questo apparato particolarmente adatto nella generalità dei casi.

Tuttavia, nel caso in cui si richieda maggiore potenza di uscita (DX), è possibile passare al funzionamento in classe **C**, mediante semplice selettore.

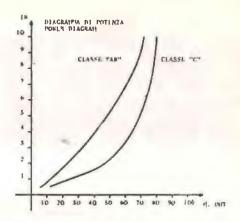
Una ulteriore possibilità è offerta dall'adozione del telecomando (opzionale), che risulta particolarmente utile qualora si voglia installare l'amplificatore al riparo da sguardi indiscreti.

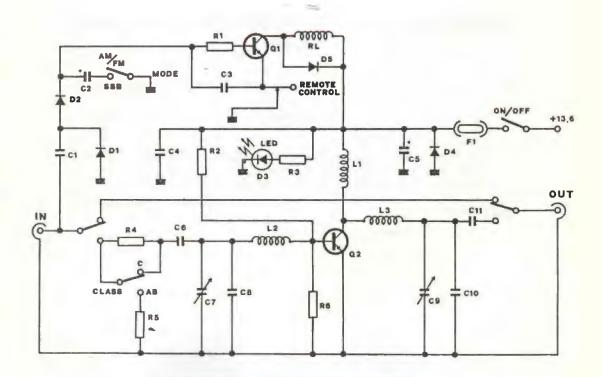




#### CARATTERISTICHE TECNICHE

Tensione d'alimentazione = 13,8 Vcc Corrente assorbita = 18 A Banda di frequenza = H.F. Potenza d'uscita = 80 W max Potenza d'ingresso = 0,5  $\div$  10 W Impedenza IN/OUT = 50  $\Omega$ R.O.S. d'ingresso = 1,4 : 1





#### Elenco componenti

R1	=	470 Ω	C6	=	22 pF
R2	=	120 Ω 2W	<b>C</b> 7		trimmer 10 ÷ 60 pF
R3	=	680 Ω	C8	=	
R4	=	22 Ω 2W	C9	=	trimmer 10 ÷ 60 pF
R5	=	100 Ω 2W	C10		2×120 pF
R6	=	4,7 Ω	C11		82 pF
C1	=	4,7 pF	D1-D9	2 = 1	IN4148
C2	=	100 μF	D3	=	LED
C3	=	10 nF	D4	=	1N4002
C4	=	47 nF	Q1	=	BC237
C5	=	100 μF	Q2	=	BLW60



## OM E CB: HOBBYSTI ANTIECOLO-GICI?

Le emissioni a RF costituiscono realmente un attentato alla salute, come alcuni affermano? È quello che discutiamo in questo articolo.

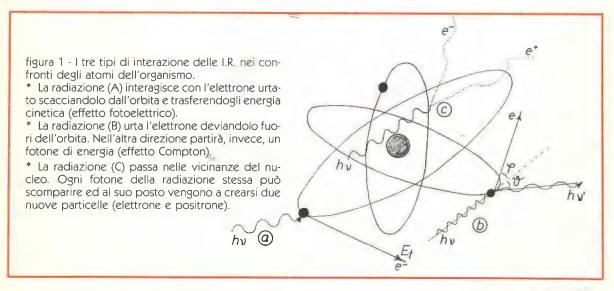
## Massimo Marinaccio e Angelo Cirillo

Da diversi anni, e con crescente preoccupazione, si paventa una nuova minaccia per la nostra salute: quella dei potenziali danni biologici provocati dalle onde elettromagnetiche (e.m.) non ionizzanti.

I timori nascono dall'osservazione che, già immerso nel naturale (ed inevitabile) «bagno» costituito dai raggi cosmici e solari, l'«homo tecnologicus» ha finito per essere investito da onde e.m. di ogni frequenza ed intensità, emesse da apparecchi di sua invenzione che trovano applicazione nelle più diverse attività; tanto che pare appropriata, per definire questa situazione, l'espressione di «inquinamento elettromagnetico». Un inquinamento che non può essere apprezzato dai sensi comuni, ma che può essere registrato da strumenti appositi; proprio questa sua inapparenza può portare, da un lato, a misconoscerio, dall'altro a temerio indiscriminatamente come un mostro invisibile.

Diversi dati sperimentali desunti da studi su animali da laboratorio nonchè qualche osservazione diretta sull'uomo depongono per l'effettiva capacità delle onde e.m. non ionizzanti di danneggiare la materia vivente, purché in appropriate condizioni. E poiché l'emissione a RF rientra nell'ambito di questa radiazione, l'idea di uno scoop giornalistico ha indotto più di un'incauto pubblicista ad associare le due cose ed a tirare delle conclusioni frettolose ed allarmistiche, dubitando dell'innocuità dell'attività radioamatoriale.

Chi scrive opera professionalmente sia nel campo medico che in quello OM, pertanto ritiene di poter prendere serenamente posizione sulla «vexata quaestio». Cominciando dalla fine, si può affermare che il problema nella sua globalità è sicuramente reale e merita molti approfondimenti; invece, circoscritto alle sole RF diventa quasi del tutto inconsistente. E vediamo perché.





Le onde e.m., in base al tipo di interazione con la materia vivente ed agli effetti che ne derivano, si distinguono in I.R. (Ionizing Radiation) e N.I.R. (Non-I.R.). Le prime, in cui ricadono fra gli altri i raggi X e gamma, causano la ionizzazione degli atomi con cui collidono. Infatti i fotoni, in virtù dell'alta quantità di energia che veicolano, influenzano i livelli energetici elettronici fino a rimuovere uno o più elettroni dagli atomi incontrati o, addirittura, fino a formarne dei nuovi. La figura 1 sintetizza questi eventi.

Basti pensare che, per appropriata energia della radiazione e tempo di esposizione ad essa, le estreme conseguenze sono rappresentate, su scala molecolare, dalla profonda modificazione o distribuzione delle molecole interessate: su scala microscopica, dalla morte della cellula; su quella macroscopica, dall'insorgenza di tumori o anche dalla morte dell'individuo in tempi brevi.

Le N.I.R., invece, di cui fanno parte le RF, non intaccano i livelli energetici, ma agiscono più grossolanamente, cioè a livello di intere molecole.

A parte i casi in cui le onde incidenti siano capaci di innescare reazioni fotochimiche, caratterizzate dalla rottura di legami chimici con formazione di radicali altamente reattivi, o di dare il via al fenomeno della fluorescenza (peraltro del tutto innocuo), esse si limitano ad incrementare i moti di vibrazione, rotazione e traslazione di molecole intere, ioni e dipoli. Cioè, l'attraversamento della bio-materia da parte delle N.I.R. coincide con una cessione di energia che, tradotta in movimento delle particelle colpite, è destinata a dissi-

parsi in calore (figura 2). Tutto sommato, gli eventuali danni da N.I.R. si devono ai loro effetti sui tessuti viventi. Questi effetti meno eclatanti, rispetto a quelli prodotti dalle I.R., sono motivati dai bassi livelli di energia convogliata da questo tipo di onde; nell'ordine di qualche eV per i raggi ultravioletti e la luce visibile, di 1 eV per gli infrarossi, addirittura del decimillesimo di eV per le onde radio.

Ma come valutare il tipo e l'esatta entità degli effetti da N.I.R. (e quindi da RF)? È un problema ancora largamente irrisolto e ciò costituisce, pertanto, un primo valido motivo per usare prudenza nel pronunciarsi contro le RF. Infatti, sono moltissime le variabili che condizionano gli effetti biologici delle N.I.R..

Alcune riguardono strettamente la radiazione stessa (il calore prodotto nei tessuti viventi è proporzionale all'intensità ed al quadrato della frequenza della radiazione, nonché al tempo di esposizione ad essa). altre la materia vivente (resistività costante dielettrica dei tessuti). Se si considera che la molecola più rappresentata nel corpo umano è quella dell'acqua che, per di più si comporta come un dipolo elettrico, balza evidente che molto dipende dal totale di Ho0 in un individuo e dalla sua diversissima distribuzione nei vari organi. Quindi, a parità di tutte le altre condizioni, un'identica emissione di N.I.R. può esplicare effetti diversi da un individuo all'altro e da zona a zona dello stesso individuo. Se a ciò si aggiunge l'importanza della presenza o meno, in un dato organo, di vasi sanguigni (che fungono da «impianto di raffreddamento»), risulta impossibile dare delle risposte in assoluto.

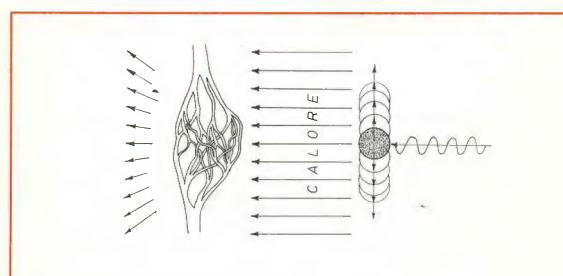


figura 2 - La N.I.R., urtando la molecola biologica, la mette in vibrazione. A ciò segue emissione di calore che viene dissipato dal sistema circolatorio.



Di fatto, nell'uomo sono stati osservati sicuri danni da N.I.R., per esempio a carico del cristallino (insorgenza di cataratta), organo bersaglio per la sua posizione superficiale e per la totale mancanza di vasi sanguigni; ma per arrivare a tanto occorre esporsi ad una radiazione di almeno 400 MHz di frequenza e 150 mW/cmq di intensità.

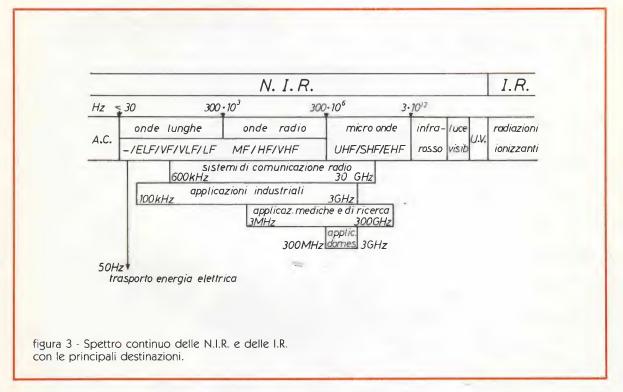
Su animali da esperimento si son potuti dimostrare effetti a molti livelli, tra cui i testicoli, il sistema nervoso centrale, il sistema cardio-vascolare, ecc.

Ma trasferire sic et simpliciter i dati sperimentali all'uomo non è corretto, sia per la diversa struttura corporea, sia perché, ovviamente, l'uomo non è assolutamente sottoposto a condizioni ambientali che riproducano quelle sperimentali. Qualche segnalazione circa i danni da N.I.R. sull'uomo proviene da studi condotti su soggetti esposti professionalmente a tali radiazioni; ma anche questi studi sono afflitti da una pecca: dal fatto di non avere contemplato la valutazione delle condizioni dei «pazienti» prima della

esposizione al rischio professionale (onde escludere che la patologia osservata potesse dipendere da fattori estranei e precedenti).

In ogni caso, mentre si dispone di dati circa la pericolosità, ad esempio, dei forni da cucina a microonde (già molto diffusi in USA ed in Giappone, ancora quasi sconosciuti da noi), manca qualunque segnalazione su danni riportati da OM e CB ed imputabili alle RF. Un consiglio abbastanza ovvio è quello di tenersi a debita distanza da antenne fortemente direttive cui siano applicate potenze dell'ordine di 100 W ÷ 1 kW. Ma questo non sposta il problema di una virgola.

Resta ancora da appurare se le N.I.R., attraverso il citato «inquinamento e.m.», possano arrecare danno all'uomo della strada. Su questo, checchè ne dicano improvvisati «esperti», non ci si può assolutamente esprimere; infatti, se, già è difficilissimo ottenere in laboratorio condizioni standard di lavoro e di valutazione, ciò è addirittura impossibile fuori di esso, almeno oggigiorno.



Stringendo ulteriormente sulle RF, ed in specie su quelle usate da OM e CB, ulteriori motivi di tranquillità sono il fatto che esse occupano solo uno spicchio dello spettro delle N.I.R. (figura 3), che sono vettrici di bassissime quantità di energia e che, oramai, innumerevoli e disparate sono le fonti di N.I.R., di cui le antenne di OM e CB rappresentano una modesta frazione (tabella 1). Quindi si può affermare che il contributo

della attività radioamatoriale all'inquinamento e.m. è abbastanza marginale.

Per tutte le ragioni teoriche e pratiche fin qui discusse ci pare di poter concludere che, anche in questa materia, non si può fare di tutta l'erba un fascio, quindi non si possono incolpare le RF dei «misfatti» commessi da altre N.I.R. ed in altre circostanze; almeno finché non ce ne siano prove rigorose.



Nel frattempo, non è il caso di appendere... il microfono al chiodo....

N.B.: per i più esigenti la tabella 2 sintetizza le ragioni matematiche di quanto esposto.

#### Tabella 1 - Alcune fonti di rischio

#### SISTEMI PER COMUNICAZIONI RADIO

- Telecomunicazioni con sottomarini a propulsione nucleare.
- Radar per traffici aerei.
- Radar meteorologici
- Comunicazioni via satellite
- Ponti radio a micro-onde

#### APPLICAZIONI INDUSTRIALI

- Saldatura, sterilizzazione, fusione.
- Essiccamento, polimerizzazione, incollaggio,-Sterilizzazione di dielettrici.
- Procedimenti utilizzati da industrie alimentari ed elettroniche.

#### APPLICAZIONI MEDICHE E DI RICERCA

- Radarterapia, Marconiterapia.
- Terapia chirurgica (radiobisturi)
- Terapia ipertermica di alcuni tumori.
- Monitoraggio elettronico in sala operatoria ed in terapia intensiva.
- Creazione di plasma HF, risonanza magnetica.
- Accelerazione di ciclotroni, accelerazione lineare di positroni.
- Spettroscopia a microonde.
- Ricerche energetiche USA per trasmettere a terra l'energia della radiazione solare captata dai satelliti in orbita

#### APPLICAZIONI DOMESTICHE

- Forni a microonde
- Antifurti, sistemi di allarme.

#### TRASPORTO ENERGIA ELETTRICA

- Linee di trasmissione
- Centrali e cabine di trasformazione
- Apparecchiature e laboratori ad alta tensione.

#### Tabella 2 - Qualche cenno di teoria

E = hf - Spiega l'interazione tra onde elettromagnetiche e sistemi biologici. L'energia (E) è uguale al prodotto della frequenza per la costante di Planck (h).

- P = EH Esprime la densità di potenza per unità di superficie (P). Essa è propozionale al campo elettrico (E) ed al campo magnetico (H).
- $P = \frac{\sigma}{2} E^2 \text{La stessa P della precedente equazione è anche proporzionale alla conducibilità ($\sigma$) della sostanza biologica attraversata. Si definisce «profondità di penetrazione» delle onde e.m. del corpo, la distanza per cui l'energia si riduce a circa il 30% di quella sulla superficie.$

#### Bibliografia

- Alberti S.: Rischi da esposizione industriale a campi elettromagnetici ad alta frequenza. Securitas, 5: 375-378, 1971.
  - Campos Venuti G. et al.: Ipotesi di normativa nel campo della protezione dalla radiazione a RF ed a micro-onde. Annali dell'Istituto Superiore della Sanità, I: 121, 180, 1980.
- Colagrande C. et al.: Ultrasuoni in medicina. Atti del III Congresso Nazionale della Società Italiana per lo Studio degli Ultrasuoni in Medicina, 1979.
- 4) De Benedictis G.: Squilli di trombe... purché non siano stecche. Radiokit Elettronica, 7/8: 39, 1980.
- De Leo R.: Caratteristiche dei campi elettromagnetici. In: Rischi, danni biologici e sperimentali da campi elettromagnetici. Ed. Adriatica, Bari, 1979.
- 6) Kraman S.: Exposure to radiofrequency generating equipment is it safe? Ham Radio, 9: 26,1979.
- 7) L'ABBATE N.: Micro-onde: fonti di rischio. In: Rischi, danni biologici e sperimentali da campi elettromagnetici. Ed. Adriatica, Bari, 1979.
- 8) L'ABBATE N.: Effetti biologici dei campi elettromagnetici. In: Opera citata.
- 9) Mastrandrea R.: Hanno colpa le micro-onde? Tempo Medico, I: 79, 1985.
- Repacholi M.H.: Proposed exposure limits for microwaves and radiofrequency radiations. Microwave Power, 13: 199-211, 1978.
- 11) Rindi A.: Fisica sanitaria. Le Scienze, 114: 34, 1974.
- 12) Salamanna S.: Complementi di fisica, II edizione. Ed. Adriatica, Bari, 1978.
- 13) Salamanna S.: Le radiazioni non ionizzanti. Folia oncologica, II:. 194, 1979.
- 14) Sinigaglia G.: Effetti biologici dei campi a RF. Radiokit Elettronica, 7/8: 38, 1980.





SX 400

Ricevitore con dispositivo di ricerca entro lo spettro da 26 MHz a 550 MHz - AM - FM 20 canali memorizzabili Per i macollo da 550 MHz a 3,7 GHz necessita di conventiore aprional



KENWOOD TS 711 E/DCS VHF 144-146 MHz TS 811 E/DCS UHF 430-440 MHz

2 m · 25 W · ALL Mode base 70 cm · 25 W · ALL Mode base



Ricevitore HF a copertura generals SSB CW - AM - FM Da too HHz a 30 MHz In 30 bande da 1 MHz Circuito a PLL controllato da PL 3 conversioni PASS BAND TUNING



SX 200

Ricevitore AM · FM in gamma VHF/UHF · 16 memorie Lettore a 8 cifre · Alimentatore ed antenna telescopica in dotazione



KENWOOD TS 930 S

Ricelinsmellitore HF
a copertura continua
LSB - SSB - CW - FSK - AM
Potenza uscita AFF 80 W AM
Frequenza trasmetitiore:
160-80-40-30-20-17-15-12-10
Ricelitore: 150 kHz - 30 MHz
Accordatore aut. d'entenna
Incorporato



KENWOOD R 2000

Ricavitore HF 150 kHz 30 MHz in AM - FM - SSB - CW 10 memorie alimentate a pile Scanner - Orologio/Timer - Squelch Noise - Blanker - AGC S'Meter incorporati



KENWOOD TS 430 S

ATX HF 16 - 30 MHz

copertina continue (1.6 + 30 MHz)

AMERIC CW SSB

AMERICA CW SSB

(Fill 1 E-Moltch - 5 memorie
Doppio VPO | Potenze 220 W Pep

Sconner, Allment, 13,9 Volf de
senze microlono - Peaco kg 5,300



KENWOOD TH 21 E VHF 144-146 MHz TH 41 E UHF 430-440 MHz

TR 2600 E/DCS VHF 144-147 MHz TR 3600 E/DCS UHF 430-440 MHz

2 m - 2,5 W - FM 70 cm - 1,5 W - FM



KENWOOD TS 780 S VHF 144-146 MHz UHF 430-440 MHz

Ricetraemetitiore ... 70 cm per SSB - CW - FM - 10 memorie Potenza uscria 10 W (1 W) Allmentazione 220 V J 13,8 V



KENWOOD TM 211 E/DCS VHF 144-146 MHz TS 411 E/DCS UHF 430-440 MHz

2 m · 25 W · FM Mobile 70 cm · 25 W · FM Mobile

ELETTRONICA TELECOMUNICAZIONI di DAI ZOVI LINO & C. 13ZFC

Via Napoli 5 - VICENZA - Tel. (0444) 39548 CHIUSO LUNEDI



IC 271 (25 W) IC 271 H (100 W)

Ricetraumetrifore VHF - SSH CW - FM - 144 - 148 MHz Sintonizzatore a PLL - 32 memorie Rocenza RF 25 W regolata da 1 W al valore mas



**ICOM 740** 

Ricetrasmethiore HF a copertura continua SSS - CW - RTY - FM Potenza uscida RF 100 W. costeni su tutte le bande Copre la nuova banda.

1.8 - 10 18 - 24 MHz - Ooppio VFD Possibilità di memoriczare 9 freganance () per pando) Alimentazione 13.8 VGCI220 Vac



ICOM ICR 71

Ricevitore HF a copentura penerale da 100 kHz z 30 MHz FM - AM USB LSB CW - RTTY a conversioni con regolazione continua della band perseante of continua della band in FM Sintatizzatore di voce optional 32 resmaria a acansiona



TONO 9100 E

Demodulators con lastiera, compatibile alla ricatrasmissione con RTTY - CW gratic, con la flassibilità operativa del codice AMTCR



YAESU FT 757

Ricetrasmettitore HF, FM, SSB, CW Trasmissione e ricezione continua de 1,6 a 30 MHz - Patenza 200 W Pep in FM, SSB, CW Avec aut. d'antenna optional Scheda per AM, FM optional



YAESU FT 730 R

Alcetrasmetiliore UKF FM 430 439 975 MHz Potenza uscita RF 10 W Alimentazione 13,8 Vdo



TELEREADER 670 E/610 E

Demodulatore CW - ASCII - BAUDO7 con regolazione della velocità di ricezione CW 3,50 W PM BAUDOT, ASCII, 45,45 · 300 Bauds



TONO 5000 E

Demodulatore con tablers RTTY complets di monitor, orologio incorporato, generatore di caratteri, uscita per stampanta ad aghi



Decodificatore - Demodulatore Modulatore per CW - RTTY - ASCII



AR 2001

Ricevitore a scansione de 25 a 550 MHz - 20 mem



#### SC 4000

Scannar portalite
26-32 MHz - 66-68 MHz
138-176 MHz
360-970 MHz
360-970 MHz
3rpiaya cristaliti
incorporato
Orologio incorporato
Dimensioni ridotte

#### TRADUZIONI IN ITALIANO DI NOSTRA ESECUZIONE

KENWOOD • TS-770-E - TR-7800 - TR-2400 - TR-900 - TS-130-V/S - TR-2500 - TS-830 - TS-830 TS-780 - TS-770 - TS-930-S - TS-430-S - ACC. AUT. MILLER AT-2500 - COMAX - TELEREADER

LABORATORIO ASSISTENZA ATTREZZATO PER RIPARAZIONI DI QUALSIASI MARCA DI APPARATO

CHIEDETE LE NOSTRE QUOTAZIONI, SARANNO SEMPRE LE PIÙ CONVENIENTI VENDITA PER CORRISPONDENZA NON SCRIVETECI · TELEFONATECI!!!

Ricetrasmetidore HF, CW, RTTY
e AM. Copertura commus
da 2,6 MHz a 30 MHz in illestione.
Trasmissione Doppio VFO
Alimentatione 13 Vice
Alimentatione upinosal

**ICOM IC 751** 

## RADIO-SOFTWARE FACILE

### Giuseppe Aldo Prizzi

Un suggerimento seguendo il quale anche i meno esperti nell'hardware del computer riusciranno a ottenere i migliori risultati nella registrazione dei programmi GRATUITI, che vengono trasmessi da RAI ed emittenti private nelle rubriche tipo RADIOSOFTWARE.

Precisiamo innanzitutto — per i pochi che ancora non lo sapessero — che molte emittenti in Italia hanno già da tempo dato il via a radiotrasmissioni dedicate ai computer più diffusi in Italia: tra questi indubbiamente privilegiati gli Apple 2/e, gli Spectrum Sinclair, i Commodor VIC e C-64.

In queste trasmissioni si alternano gli interventi di esperti o di semplici appassionati che presentano trucchi, caratteristiche, novità nell'ambito dell'hardware e del software dei computer menzionati, e l'emissione di ottimi pezzi di software dedicato appunto alle macchine già ricordate.

Un piccolo problema però si pone all'appassionato che voglia registrare queste trasmissioni in modo da poter riutilizzare sulla sua macchina i programmi captati: è quello di ottenere delle registrazioni che il computer sia in grado di leggere senza difficoltà.

Normalmente per Apple e Sinclair non si presentano grosse difficoltà, in quanto sono previsti per registrare e leggere su registratori del tipo normale.

Non così per il Commodore che normalmente utilizza un registratore dedicato.

Ai consigli di RADIOSOFTWARE — che è una rubrica della RAI in SPAZIO APERTO, in onda al venerdi pomeriggio e (in replica) domenica pomeriggio su radio 3, e che riassumo, io ho trovato molto utile aggiungere gli accorgimenti che formano l'argomento di questo articolo. Iniziamo con i consigli:

- Registrare ESCLUSIVAMENTE da un'emittente in FM
- Se si ha a disposizione un ricevitore stereo, azzerare completamente il volume di un canale, e lavorare con il ricevitore commutato in «mono».
- Registrare unicamente a mezzo di cavetto e mai di microfono.

Aggiungo io:

- mai usare la presa per auricolare esterno, ma sempre quella di uscita BF che preleva il segnale prima dello stadio finale.
- Se si lavora con piastra stereo, azzerare sempre il volume di un canale.
- Mantenere il lever meter (se disponibile) in modo che indichi l'inizio della saturazione del segnale,

E veniamo agli accorgimenti.

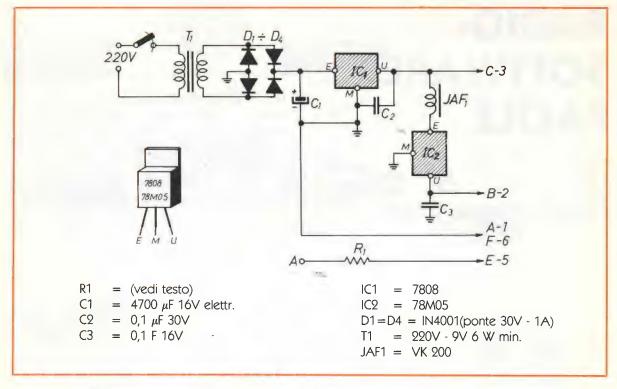
Il fondamentale: usate il registratore della Commodore al posto di quello di casa... dopo averlo staccato dal computer.

Come fare?

Semplicemente realizzando il piccolo alimentatore che vi proponiamo, con il circuito relativo: il tutto è così semplice che non necessita di commenti, né di consigli o tantomeno di piani costruttivi.

Anche perché potete usare tranquillamente un eventuale altro alimentatore che fornisca la tensione voluta, mediante l'adattatore che vedete nel secondo schema.





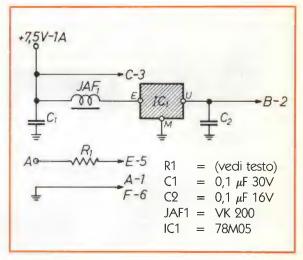
Con poco lavoro e poca... pazienza riuscirete a ottenere risultati ottimi.

Ed avete gratis un bel malloppo di programmi.

Il punto A del circuito che avrete realizzato andrà collegato mediante cavo schermato ai capi del potenziometro del volume del vostro ricevitore. Se il segnale non sarà sufficiente, usate (qui potete farlo!) il jack dell'auricolare. La resistenza R1 andrà aggiustata per tentativi fino ad ottenere il migliore risultato (è l'unica messa a punto richiesta e ad essa si riferisce la ... pazienza di tre righe più sopra).

A me hanno dato risultati non critici valori compresi tra 1 e 4.7 kohm, usando un'«Allegrette 2020» Telefunken come ricevitore ed un'antenna interna costituita dal solito dipolo ripiegato in piattina di 140 cm. di lunghezza.

I collegamenti da A-1 a F-6 si riferiscono al pettine in circuito stampato che va collegato al connettore del registratore e che trovate riportato su tutti i manuali della Commodore.



**Non** invertite o scambiate tali collegamenti: potreste pentirvene...

Buon lavoro!

Se non sei abbonato, prenota E. FLASH dal tuo edicolante. Se l'ha esaurita pretendi che te la procuri presso il Distributore locale. Lui ne ha sempre una scorta.

Ci aiuterai a normalizzare la distribuzione nazionale. Grazie!



## I CIRCUITI STAMPATI

#### Germano Gabucci

Molte volte il circuito stampato rappresenta una grossa difficoltà per chi non ne conosce le tecniche di approntamento. Ecco di seguito alcuni suggerimenti che certamente aiuteranno, chi è ancora alle prime armi, a farseli da sè col metodo della fotoincisione

#### Un po' di revival

Con l'avvento commerciale dei transistor bipolari, avvenuto tra la fine degli anni '60 e l'inizio degli anni '70, si è avvertita la necessità di un cablaggio più affidabile e robusto di quello usato fino a poco tempo prima per i tubi a vuoto.

Chi non ricorda, infatti, i componenti saldati direttamente sugli zoccoli delle valvole?

Poi, con i transistor, si è man mano passati dal cablaggio effettuato direttamente sullo chaiss dell'apparecchio ai circuiti stampati tanto con quello che una volta era l'eccezione oggi è diventata la regola.

L'esame di stato e la tracciatura dei circuiti stampati sono le uniche due cose della mia vita che posso dire di ricordare con terrore.

Ricordo benissimo (anche troppo!) che i primi circuiti dovevano essere tracciati, sulla basetta di bachelite ramata, con una penna speciale contenente un inchiostro diluito in alcol. Fino a quando ci si limitava ai transistor la cosa si risolveva solo con un po' di pazienza ma, quando cominciarono ad apparire i primi circuiti integrati, fu la crisi totale.

Ero ancora indeciso tra il darmi all'allevamento dele arachidi o alla caccia delle farfalle neozelandesi quando una nota ditta italiana produttrice di lettere trasferibili, mise in vendita una serie di trasferibili adatti al progetto ed alla tracciatura dei c.s.

Da più parti si gridò al miracolo.

I risultati furono subito eccellenti.

Bisognava solo fare attenzione al fattto che i trasferibili fossero ben aderenti alla piastra di bachelite.

Anche se le piste erano tutte spigolose causa l'impossibilità di poter fare delle curve con le linee trasferibili, la differenza tra questi ed i precedenti era abissale.

Circa due anni dopo la fotoincisione poteva essere alla portata di tutti.

È proprio di questa tecnica che vi voglio parlare; tecnica, questa che, tra l'altro, ci permette di ottenere più copie identiche dello stesso stampato in un tempo irrisorio e con pochissimo lavoro.

#### Il presente

Occorre innanzitutto disporre di un buon master e, per ottenerlo, io ho sempre fatto come segue.

Osservare per bene il disegno dello stampato riportato sulle riviste in modo che non vi siano zone molto più chiare di altre.

Se ve ne fossero prendete una matita grassa od un colore a spirito e provvedete all'annerimento.

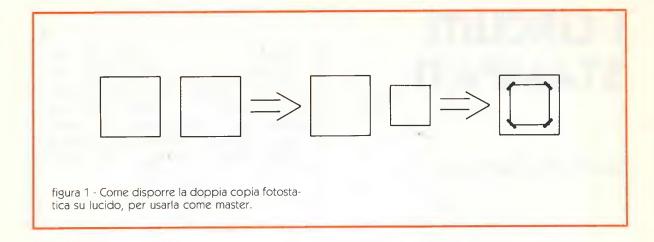
Tengo a ricordare che da un buon numero di mesi Elettronica Flash pubblica in un'unica pagina tutti i c.s. dei progetti presenti sulla rivista.

Il vantaggio economico che ne deriva non è indifferente.

Infatti basta pensare che una sola fotocopia è sufficiente per poter disporre di tutti i masters.

In assoluto è bene che il foglio sia di acetato che è perfettamente trasparente ma, molto spesso, è difficile trovare fotocopiatrici predisposte ad accogliere questo tipo di supporto. Nell'eventualità che neppure voi riusciate in questa impresa fate fare almeno un paio di copie del disegno dello stampato sulla carta traslucida (quella, per intenderci color grigio topo usato dagli architetti) e, dopo aver rifilato di un paio di centimetri per lato una sola di tali copie sovrapponete perfettamente il disegno e sovrapponetene la copia più piccola sulla più grande con il nastro adesivo (vedi figura 1).





#### Il color key

Quello del «Color key» è un sistema sviluppato dalla 3M, nota ditta statunitense da sempre impegnata nel campo della ricerca fotografica.

In parole povere il colore key non è altro che un foglio di acetato sensibilizzato con un'emulsione di colore arancione che ha anche la peculiarità di bloccare il paesaggio ai raggi UV.

Un'altra caratteristica del color key è quella di polimerizzarsi in seguito e per effetto di una esposizione UV.

Ma procediamo con ordine.

Il color key è utile, anzi indispensabile, solamente in due casi:

- a) quando si disponga di foto-resist negativo;
- b) quando nel master le tracce del c.s. siano in bianco su fondo nero (traccia negativa).

Nell'eventualità che, sia il foto-resist che il master siano negativi, il color key è perfettamente inutile.

Pur essendo un materiale fotografico il foglio di color key può tranquillamente essere maneggiato alla luce ambiente anche se all'interno della loro scatola essi sono protetti da un foglio di cartoncino nero che ha lo scopo di assorbire ogni genere di radiazioni luminose.

Il foglio di color key, dal quale si ottiene sempre una copia negativa, ha, più o meno, le dimensioni di Elettronica Flash aperta quindi, visto che una volta esposto non può più essere utilizzato e, visto che anche il prezzo non è dei più bassi, è bene tagliarlo delle misure dovute.

L'esposizione, il tempo ottimale si otterà seguendo le istruzioni riportate sulla confenzione, si deve effettuare avendo, nell'ordine, lampada, master e color key.

Dopo di che bisogna sviluppare il «foglio arancio-

ne» con una miscela di alcoli anch'essa prodotta dalla 3M.

Il foglio và disposto sopra una lastra di vetro, o comunque in un piano liscio che non venga attaccato dalla miscela solvente, con l'emulsione verso l'alto.

La parte emulsionata è più opaca dell'altra.

Per maggiore sicurezza basta graffiare leggermente con uno spillino un angolo del foglio.

Se la punta metallica lascia dietro sè una piccola pista trasparente è segno che proprio quello è il lato sensibilizzato.

Aspargere abbondantemente il foglio di color key con un batuffolo di cotone intriso di solvente e dopo un minuto circa, continuando a passare delicatamente il cotone, si otterrà il distacco dell'emulsione dove la luce è stata riparata dalle tracce del c.s.

Lavare in acqua corrente ed asciugare con un panno o tra due fogli di carta assorbente facendo bene attenzione a non piegarlo.

A questo punto il master fatto con il color key è pronto. Tengo ancora a ribadire che questa tecnica torna utile solamente nei casi che ho descritto in apertura di paragrafo.

#### Preparazione della basetta

È il momento, ora, di preparare la basetta che dovrà esser incisa seguendo scrupolosamente quanto riportato più sotto per essere sicuri di non riportare alcun insuccesso.

Scegliere, in primo luogo, il tipo di basetta che si vuole utilizzare.

Personalmente ho sempre trovato con estrema facilità bachelite e vetronite in tutti i piccoli centri e, a Roma, mi sono procurato senza difficoltà anche del teflon a prezzi irrisori.

Se il circuito non deve lavorare in alta frequenza



(dove il teflon semplifica moltissimo le cose data la quasi totale assenza di capacità parassite), preferisco sempre la vetronite alla bachelite per tutti questi motivi:

- a) non esiste grande differenza di prezzo;
- b) è meccanicamente più robusta;
- c) non si «sfoglia» in fase di foratura;
- d) è più «professionale»;
- e) è più facile da tagliare.

Mentre per tagliare della grandezza voluta la bachelite occorre munirsi di morsa e traforo, per la vetronite, al contrario, l'operazione è molto più semplice.

Bastano, infatti, una squadra da disegno ed un bisturi od un coltello dalla lama robusta.

Agire come segue: dopo aver preso le debite misure, segnare, con il bisturi od il coltello, la vetronite esattamente dove deve essere tagliata facendo un po' di forza ed aiutandosi, in questa operazione, con la squadra che avrà solo il compito di fare in modo che la linea incisa risulti perfettametne diritta. A questo punto prendete con le due mani la piastra e cominciate a fletterla progressivamente senza piegarla di scatto.

Dopo poco udrete uno strano scricchiolio, segno che la basetta si stà spezzando; continuare a fare forza sino al completo distacco delle due parti.

Tengo a precisare che non è importante, il lato sul quale viene fatta l'incisione con il coltello perché se la vetronite è a doppia faccia...

Basta, in questo caso, fare attenzione a che si sia ben intaccato anche il supporto di vetronite e non il solo lamierino di rame.

Gli «uomini di poca fede» possono incidere con il bisturi la basetta da entrambo i lati, ma non è molto difficile che i due tagli coincidono al micron quindi tanto vale, a distacco avvenuto, levigare la parte appena tagliata con della carta da smeriglio.

Sgrassare, quindi, con del detersivo per piatti la faccia ramata della basetta aiutandosi con delle pagliette per pentole o con quelle spugne verdi leggermente abrasive.

Asciugare la basetta e d'ora in avanti fare attenzione a non toccare più il lamierino di rame con le mani.

Quando la piastra sarà perfettamente asciutta stendere il foto-resist con un pennellino o muovendo la piastra stessa e fare scolare il liquido in eccesso mettendo la basetta nella posizione indicata della figura  $\Omega$ .

Fare essicare a fondo il foto-resist mettendo la basetta nel forno domestico spento (ma preventivamente riscaldato) oppure scaldando con un asciugacapelli la parte non sensibilizzata dal foto resist.

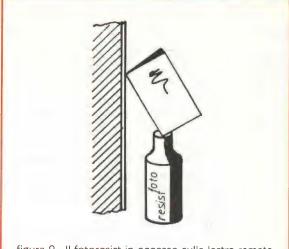


figura 2 - II fotoresist in eccesso sulla lastra ramata va scolato attraverso uno spigolo.

Quando anche i bordi della basetta saranno perfettamente asciutti fare un «wafer» con, nell'ordine, basetta, fotocopie e lastra di vetro (vedi figura 3).

Fare molta attenzione a che le eventuali scritte persenti sul master si leggano correttamente, onde evitare di dover stagnare i componenti direttamente sul lato rame...

\ I fortunati aventi a disposizione una lastra di cristallo potranno utilizzarla al posto di quella di vetro in quanto quest'ultima respinge una certa parte di raggi ultravioletti che attraversano, invece il cristallo senza subirne sostanziali modificazioni quantitative.

A questo punto occorre esporre il wafer ai raggi ultravioletti (UV) per un certo tempo.

Tale tempo dipende da alcuni fattori molto importanti quali:

- a) lunghezza d'onda della radiazione UV in relazione al tipo di foto-resist utilizzato;
- b) la potenza della lampada (o la somma di queste) UV;
- c) lo spessore del foto-resist presente sulla piastra;
- d) la distanza lampada-basetta,
- e) lo spessore della lastra di vetro (per il cristallo questo fattore non ha la minima importanza).

Questi sono i parametri a seconda dei quali varia il tempo di esposizione ai raggi UV.

Il tempo ottimale lo si raggiunge dopo alcuni esperimenti e non è assolutamente critico in caso di sovra esposizione non troppo prolungata.

Personalmente ho sempre adoperato due lampada di Wood da 4/6 W tipo tubo fluorescente lunghe circa 30 cm. ed un piccolo specchio posto al di sopra di esse (ma non a contatto) per aumentare la radiazione utile che colpisce la piastra.



In queste condizioni ho trovato un tempo minimo di 13' che ho sempre portato a 15' per una maggiore sicurezza.

Un mio amico, tuttavia, dopo essersi costruito con delle lastre di alluminio un «forno» da circa 200 W risolveva la questione nel tempo record di 2 minuti e mezzo.

Da notare, però, che la scatola era rivestita con dell'alluminio da cucina con la parte più lucida e riflettente rivolta all'interno ed usava, per comprimere il master sulla basetta un cristallo di 3 mm di spessore.

Chi non se la sentisse di affrontare la spesa, comunque non esorbitante, della lampada a raggi UV non si scoraggi.

Tutte le sorgenti luminose infatti, emottono radiazione UV anche se in quantità modeste.

Soprattutto quelle lampade azzurrate che vengono messe talvota nella abat-jours da studio possono tornare utili al nostro scopo.

lo stesso, le prime volte, adoperavo i tubi fluorescenti i neo casalinghi) per esporre il foto-resist (il Color key era ancora un illustre sconosciuto).

vetro master basetta

figura 3 - Disposizione del vetro, master e basetta ramata per l'esposizione ai raggi U.V..

E poi, soprattutto d'estate, c'è tanto bene il sole. Per quanto riguarda lo sviluppo è sufficiente attenersi alle istruzioni riportate nella confezione del fotoresist od in quella della soluzione di sviluppo.

È tuttavia doveroso fare attenzione a che la faccia ramata sia rivolta verso l'alto durante questo processo perché, visto che la bacinella dove il tutto è contenuto và agitata in continuazione, si potrebbe correre il rischio di graffiare il foto-resist che, in questa fase, è particolarmente delicato. Nell'eventualità che lo stampato sia a doppia faccia, sarà sufficiente pinzettare lo stampato con due (o più) mollette da bucato in modoche esso sia percorso sopra e sotto dalla soluzione sviluppante.

A questo punto il più è fatto.

Difatti basta sciacquare la basetta in abbondante acqua corrente in modo da non inquinare la soluzione di cloruro ferrico che deve incidere il deposito di rame.

Una volta per tutte è bene chiarire che il cloruro ferrico, anche se ha le proprietà di corrodere i metalli, non è un acido, ma bensì un sale.

A conferma di ciò c'è pure il fatto che tale prodotto viene anche venduto in grani che vanno poi diluiti in acqua comune.

Onde evitare dispiaceri tengo a precisare che, sia lo sviluppo che l'incisione della basetta devono essere effettuati in contenitori inerti quali bacinelle di plastica o teglie da cucina in vetro (Pirex).

Durante il processo di incisione è bene che la basetta venga posta in una delle seguenti posizioni:

- a) galleggiante sulla soluzione con la parte da incidere rivolta verso il basso.
- b) immersa a mezz'altezza aiutandosi con le solite mollette da bucato prive di parti metalliche.

Altri ancora preferiscono mettere soluzione di cloruro ferrico e basetta dentro un sacchetto di plastica di quelli comunemente usati nei congelatori domestici.

Dopo aver sigillato la busta con del robusto nastro adesivo (quello marrone utilizzato nelle fabbriche) lo mettono in una bacinella di acqua calda in modo che la temperatura elevata favorisca la razione chimica.

È un sistema, questo, molto pulito in quanto permette di controllare il processo di corrosione senza sporcarsi minimamente, visto che non è necessario aprire il sacchetto, che è trasparente, per vedere a quale punto si è arrivati.

In chiusura voglio ringraziare il lettore Carlo Ravaglia che, seguendo la lettera aperta del Direttore riportata sul numero di Gennaio '85, mi ha dato modo di ampliare e rivedere «in extremis» il mio lavoro.

Qui finisco il mio sermone e, sperando di essere stato chiaro, auguro a voi tutti un buon lavoro.

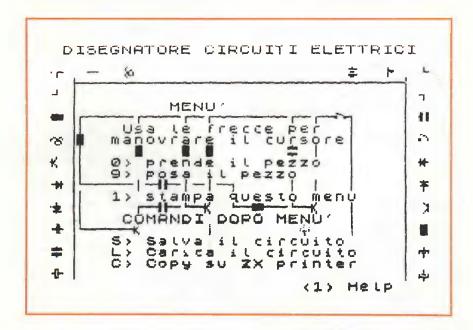




## **NET DRAW**

#### Roberto Testore

Programma per disegnare circuiti elettrici con il Personal Computer ZX Spectrum



Molti utenti di Personal appassionati di elettronicaavranno certamente desiderato poter utilizzare il proprio calcolatore per disegnare circuiti elettrici in alta risoluzione, per poter poi sfruttare la possibilità di salvare su nastro tale circuito o di poterlo stampare su carta.

Il programma qui presentato è in grado di eseguire tutte queste operazioni, limitatamente alle capacità grafiche dello Spectrum.

#### Possibilità del programma

Come già accennato tale programma è in grado di disegnare circuiti elettrici sfruttando un editor appositamente scritto. L'editor permette di adoperare il seguente set di componenti:

- Resistori
- Condensatori
- Induttanze
- Diodi
- Transistor
- Batterie
- Interruttori

Sono naturalmente presenti i segmenti di circuito con cui collegare tutti i componenti.

Inoltre ogni componente è disegnato in tutte le direzioni possibili, tranne che per diagonale.

Non sono stati implementati i circuiti integrati che però possono essere disegnati sfruttando i segmenti di collegamento dei componenti.

Se sono stati trascurati dei componenti ciò è dovuto alla loro poca utilità e soprattutto alla limitazione imposta dal calcolatore alla risoluzione grafica.



Terminata la battitura del programma ed eliminati i possibili errori di distrazione, si può battere RUN per entrare direttamente nell'Editor.

A questo punto si usano le frecce (tasti 5, 6, 7, 8) per muovere il cursore sul video.

Per «prendere» un componente è necessario portarsi con tale cursore sopra al pezzo desiderato e premere il tasto «0», il componente sarà così, temporaneamente memorizzato come indicherà la scritta nell'ultima riga. Ci si sposta poi nel punto dello schermo dove si vuole situare il componente preso e si preme il tasto «9».

In qualsiasi momento si può vedere il menù premendo il tasto «1».

Tale menù ci ricorda quali sono i tasti da usare per operare in modo corretto con l'editor.

Se poi l'apparizione del meù premiamo i tasti «S», «L», o «C» avremo rispettivamente le seguenti possibilità: salva su nastro il circuito, carica da nastro un circuito precedentemente salvato, esegue lo screen dump su stampante.

Con la pressione di qualsiasi altro tasto si torna all'editor.

#### Analisi del programma

Come si potrà notare osservando il listato il programma è stato stilato sfruttando le caratteristiche della programmazione strutturata che dà maggiore leggibilità al programma facilitandone il debug e aumentandone la velocità di esecuzione.

Si noterà l'uso che è stato fatto delle subroutines tanto che il programma principale è costituito solamente dalle linee 85-130.

In tutto il programma si usano solamente due salti del tipo GO TO.

Linee 10-38: qui si dichiarano le variabili e i nomi delle soubroutine.

Linee 85-130: come già detto questo è il programma principale.

Linee 1000-1080: questa subroutine legge la tastiera e richiama al suo interno la routine di stampa.

Linee 1100-1180: è questa la routine sopra accennata, che stampa il cursore e tutti i componenti a seconda di quanto «letto» dalla tastiera tramite la routine precedente.

Linee 1200-1205: controlla se è stato premuto il tasto incaricato di prendere il componente desiderato.

Linee 1300-1310: simile alla precedente routine ma controlla il tasto «9».

Linee 1400-1450: aggiorna la scritta in basso al video indicante il componente appena «catturato»

Linee 2000-2099: questa piccola routine chiama a sua volta una parte del linguaggio macchina incaricata di memorizzare lo schermo nella memoria alta del calcolatore.

Per questo il programma gira solo su Spectrum da 48 K! La routine seguente esegue il lavoro inverso.

Linee 3000-3240: sono queste le routine incaricate delle operazioni di input/output su nastro.

Linee 8500-8600: in questa routine si disegna la facciata principale dell'editor.

Linee 9000-9200: questa routine merita di una spiegazione più approfondita, nei DATA sono memorizzati i caratteri grafici che rappresentano i componenti.

Tali caratteri non vengono memorizzati negli UDG dello Spectrum, perché non riconosciuti dall'istruzione SCREEN\$ ma sono situati nella RAM e all'occorenza viene spostata la variabile di sistema CHARS (che normalmente punta in ROM) per farle puntare questo set di caratteri.

Ecco perché se fermate il programma durante l'esecuzione, il listato apparirà in modo piuttosto strano!

Linee 9600-9640: stampa il menù principale.

Per quanto riguarda le routines in linguaggio macchina, quello che segue è il listato in assembler:

10	START	ORG 410
20	DY-FILE	EQU 16384
30	MEM	EQU 41024
40	LUNGH	EQU 6912
50 21 00 40	STORE	LD HL, DY-FILE
60 11 40 A0	Town E. Town F. Tay Arroy	LD DE, MEM
70 01 00 18		LD BC/LUNGH
80 ED 80		LDIR
90 09		RET



#### LISTATO

```
1 REM **************
     2 REM 1985 (c)
3 REM by
    4 REM Roberto TESTORE
    5 REM
             NET DRAW
     6 REM
     7 REM
  8 REM Per ZX Spectrum 48K
 9 REM *************
  10 LET key=1000
    11 LET take≈1200
    12 LET Put=1300
    14 LET a99iorma=1400
    15 LET ist=9600
    20 LET car=9000
30 LET main=100
    31 LET ric=2100: LET store=2000
    33 LET load=3200: LET save=3000
35 LET x=10: LET y=10: LET oldy=y: LET oldx=x
36 LET screen=8500
38 LET c==""."
    38 LET c$="": LET st=0: LET o$="": LET fire=0
    85 GO SUB can
    90 GO SUB 8500
    100 GO SUB key
   130 GO TO main
   999 REM ***********
  1000 REM Routine KEY
  1001 REM ************
  1010 LET ks=INKEYs
1020 IF ks="" THEN RETURN
  1020 IF ks="" | HEN KETURN

1030 IF ks="8" THEN LET y=y+1

1040 IF ks="5" THEN LET y=y-1

1050 IF ks="7" THEN LET x=x+1

1060 IF ks="6" THEN LET x=x+1

1061 IF ks="1" THEN GO SUB ist

1062 IF INKEYs="0" THEN LET fine=1
  1063 IF INKEY#="9" AND 9)1 AND 9(30 AND x)3 THEN LET st=1
  1065 GO SUB Print
  1080 RETURN
  1099 REM ***********
  1100 REM Routine PRINT
  1101 REM ***********
  1132 IF 9<0 THEN LET 9=0: RETURN
1138 IF st=1 THEN GO SUB a9910rna: GO SUB Put: GO TO 1144
  1140 PRINT :AT oldx/olds/o-

1144 LET o$~8CREEN$ (x,y)

1150 PRINT :AT x,y;"B"

1160 LET oldx=x: LET oldy=y

1160 CO SNR hake
  1140 PRINT :AT oldx.old9:o$
  1180 RETURN
  1181:
1182
1203 IF fire=1 THEN BEEP .1,~10: LET fire=0: LET c$≈o$
  1204 GO SUB aggiorna
  1205 RETURN
  1299 REM *************
  1300 REM Routie PUT
  1301 REM *************
  1305 BEEP .1,20: PRINT AT oldx,oldy;c$: LET st=0
  1310 RETURN
  1399 REM *************
```



```
1400 REM Routine AGGIORNA
1401 REM **************
1402 POKE 23606,0: POKE 23607,60
1405 INPUT ""
1410 PRINT #0; "Pezzo in memoria ";
1440 POKE 23606,56: POKE 23607,154
1445 PRINT #0; FLASH 1;C#
1450 RETURN
2000 REM **************
2001 REM Routine STORE
2002 REM **************
2010 RANDOMIZE USR 41000
2099 RETURN
2100 REM *************
2101 REM Routine RIC
2102 REM *************
2110 RANDOMIZE USR 41012
2199 RETURN
3000 REM ***********
3001 REM Routine di SAVE
3002 REM **********
3020 INPUT "nome ";a$
3030 SAVE a$CODE 41000,6912
3199 RETURN
3200 REM ***********
3201 REM Routine di LOAD
3202 REM ***********
3210 INPUT "nome ";a$
3220 LOAD a$CODE 41000
3239 GO SUB ric
3240 RETURN
8499 REM ***********
8500 REM Disegna schermo
8501 REM **********
8510 BORDER Ø PAPER Ø: INK 7: CLS
           INK 6;AT 0.0; " DISEGNATORE CIRCUITI ELETTRICI"
8515 PRINT
          PAPER 2;AT 21,2;"
PAPER 2;AT 1,2;"
                                                 <1> Help "
$520 PRINT
8521 PRINT
8525 POKE 23606,56: POKE 23607,154
8530 FOR i=3 TO 20: PRINT AT i,1;"A": NEXT i
8535 FOR i=3 TO 20: PRINT OVER 1;AT i,29;"A": NEXT i
8540 FOR i=2 TO 21 STEP 2: PRINT AT i,0;CHR$ (i+67);AT i,31;CHR$ (i+68): NEM! 1
8545 PRINT AT 2,2;" C Y
                                         Z D"
8600 RETURN
8601:
8602:
8999>REM **************
9000 REM Carica i caratteri
9001 REM *************
9002 RESTORE
9005 DATA 1,1,1,1,1,1,1,1,0,24,60,126,255,24,24,24,0,0,0;255,0,0,0,0,16,16,16,16
,16,16,16,16,0,0,0,31,16,16,16,16
9006 DATA`16,16,16,31,0,0,0,0,16,16,16,240,0,0,0,0,0,0,0,240,16,16,16,16,0,255,Z
55,255,255,255,0,0,102,102,102,231,102,102,102,0
9007 DATA 0.0.102,153,28,34,34,28,96,24,4,195,195,0,0,0,16,144,160,192,192,160<mark>.</mark>1
44,16,0,72,88,255,120,88,72,0,0,18,26,255,30,26,18,0,16,126,24,60,126,16,16<mark>,</mark>16,1
<mark>6,16,16,126,60,24,126,16</mark>
<mark>9008</mark> DATA 16,10,6,3,2,6,10,16,28,4,20,247,20,4,28,0,124,124,124,124,124,124,124,
124, 16, 254, 254, 0, 0, 254, 254, 16, 16, 16, 16, 254, 130, 186, 16, 16, 16, 56, 32, 40, 239, 40, 32, 56, 0
.16, 16, 16, 186, 130, 254, 16, 16, 16, 32, 38, 25, 25, 41, 38, 16, 16, 126, 0, 56, 0, 126, 0, 56
9009 DATA 33,0,64,17,64,160,1,0,27,237,176,201,33,64,160,17,0,64,1,0,27,237,176.
201
9010 PLOT 45,106: DRAW 150,0: DRAW 0,~30: DRAW ~150,0: DRAW 0,30
9040 PRINT AT 10,7; "ATTENDERE, PREGO"
9100 FOR i=40000 TO 39999+(26*8): READ n: POKE i.m: NEXT i
9110 RESTORE 9009: FOR i≈41000 TO 41023: READ n: POKE i,n: NEXT i
9150 REM POKE 23606,56: POKE 23607,154
9200 RETURN
9600 REM Istruzioni
9601 POKE 23606,0: POKE 23607,60
9605 GO SUB store
```



```
9609 PAPER 7: INK 1: PRINT AT 5.10; "MENU'"
9610 PRINT AT 7.5; " Usa le frecce per "; AT 8.5; "manovrare il cursore"; AT 10.5; "
0) Prende il Pezzo "; AT 11.5; "9) Posa il Pezzo "; AT 13.5; "1) stampa questo men
u'"
9611 PRINT AT 15.6; "COMANDI DOPO MENU'"
9612 PRINT AT 17.5; "S) Salva il circuito "; AT 18.5; "L) Carica il circuito"; AT 19
.5; "C) COPY SU ZX Printer"
9613 PAPER 0: INK 7:
9620 FOR i=0 TO 100: NEXT i
9625 IF INKEY$="" THEN GO TO 9625
9626 IF INKEY$="s" THEN GO SUB ric: PRINT AT x, y; " ": GO SUB store: GO SUB save
9627 IF INKEY$="l" THEN GO SUB load
9628 IF INKEY$="c" THEN GO SUB ric: COPY
9635 GO SUB ric: POKE 23606.56: POKE 23607.154
9640 RETURN
9999 POKE 23607.60: POKE 23606.0
```

Occorre fare particolarmente attenzione durante la battitura del listato Basic alle seguenti linee:

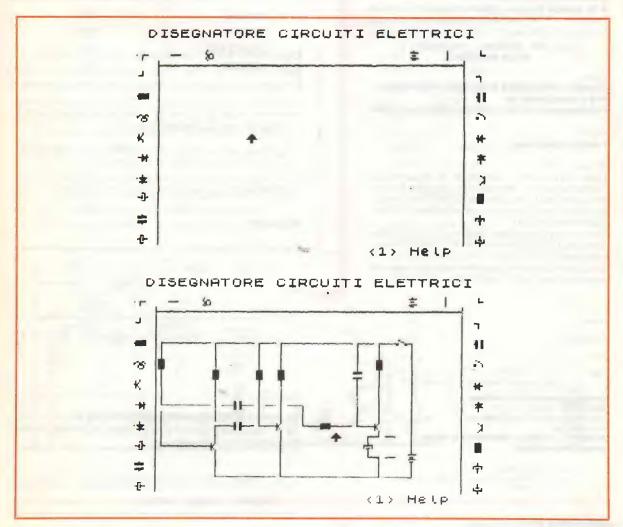
Linea 1150: la «B» non è un UDG, ma va scritto normalmente in CAPS LOCK.

Lo stesso discorso vale per le linee 8526 («CCCCC...») e la linea 8545 («C Y Z D»).

Attenzione a battere esattamente i-DATA alle linee 9000-9009.

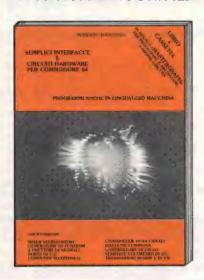
Se si dovesse capitare di brekare il programma quando è in uso il nuovo set di caratteri, date GO TO 9999 e tutto tornerà normale.

Ecco come appare la facciata principale dell'editor e un esempio del suo uso.





#### NOVITÀ EDITORIALI



È in stampa il primo volume della Soc. Editoriale FELSINEA. Chi desidera prenotarne la copia è pregato di servirsi del presente tagliando e indirizzarlo a

«Soc. Edit. FELSINEA - via Fattori, 3 - 40133 BOLOGNA.

Titolo:

SEMPLICI INTERFACCE È ROUTINE HARDWARE PER COMMODORE 64 PROGRAMMI ANCHE IN LINGUAGGIO MACCHINA

Autore

Roberto Mancosu

Sintesi

Mixer stereo-mono - Generatore di funzioni -Due iniettori di segnali - Porte di I/O - Computer telefoni-co - Controller 16/64 canali - Roulette luminosa - Controllore di ciclo - Semplice voltmetro in cc - Trasmissione morse e in FM.

Un libro di piccoli segreti Hardware e facili realizzazioni per usare il Commodore 64 in modo nuovo e completo.

Una pubblicazione diversa che tratta argomenti normalmente trascurati e di non facile reperibilità.

Nome
Cognome
via
capcittà (scrivere in stampatello - Grazie).

Desidero ricevere il Vs/volume.
SEMPLICI INTERFACCIE E CIRCUITI
HARDWARE PER COMMODORE 64
di R. Mancosu
Pagherò L. 15.000 al ricevimento di detto
senza ulteriori spess.

firma

#### **ERRATA CORRIGE**

♦ Rivista 7-8/85 Articolo: MICROSTRIP pag. 47

 Nella figura con «h» va inteso lo spessore del dielettrico della basetta, e va tolta la doppia linea superiore della basetta.

- La formula w/h = 
$$\frac{8^{A_e}}{e^{2A} - 9}$$
; va corretta in

$$w/h = \frac{8 e^A}{-e^{2A} - 2}$$
 dove «e» = 2,7182818

- a pag. 49, si doveva così comporre:

$$L_{nh} = 4.7 \cdot I$$
  $Z0 = 50 \Omega$   
5.8 · I  $Z0 = 75 \Omega$   
7.8 · I  $Z0 = 100 \Omega$ 

#### TABELLA 1

Laminato	Costante dielettrica				
DUROID	2,33				
TEFLON	2,55				
VETRONITE	4,8				
ALUMINA	9,9				

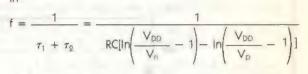
Articolo: ALLEN BEEPER pag. 59

- La formula 
$$R_b = \frac{1}{2} \frac{1,44}{C_y \cdot f} - R_a \text{ va cosi}$$

corretta:  $R_b = \frac{1}{2} \left( \frac{1,44}{C_y \cdot f} - R_a \right) \text{e cosi}$ 

dicasi per

$$f = \frac{1}{\tau_1 + \tau_2} = \frac{1}{RC[\ln \frac{V_{DD}}{V_n} - 1 \ln \frac{V_{DD}}{V_p} - 1]}$$



Articolo: **REGOLATORE di TENSIONE in AC** — pag. 14 — I valori degli Zener D<sub>6</sub> e D<sub>7</sub> vanno scambiati fra loro.

Chiediamo scusa ai lettori

## CONVERTITO-RE STATICO DI EMERGENZA

Andrea Dini

Un poco di neve, un temporale ed è subito black out, inutili corse affannose nel buio per cercare quel mozzicone di candela usato, nascosto chissà dove, la vana speranza che la torcia elettrica funzioni, ed infine la lunga attesa per avere di nuovo la luce.

Tutti questi guai possono essere evitati usando un invertitore con batteria in tampone.

Con modica spesa, circa un centinaio di migliaia di lire compresa la batteria al piombo, si potrà stare tranquilli anche quando l'ENEL fa cilecca. Tutto ciò a patto che si tenga in costante carica la batteria.

Il circuito dell'invertitore può essere suddiviso in

Caratteristiche tecniche:

- Alimentazione: 220V-50Hz

- Consumo durante la carica: 0,5 A max

- Tensione in uscita in funzione convertitore: 220V ±5%

- 100 W massimi continui

- Capacità batteria: 7,5 Ah

- Tempo d'intervento: 1 sec.

R1 =  $2.7 \Omega$  filo

 $R2=R3 = 1.8 \text{ k}\Omega \ 1/4\text{W} \ 5\%$ 

C1 = C3 = 220 nF

C2 =  $4700 \mu F 25V$  elettr.

C4 =  $1000 \mu F 25V$  elettr.

D1 = D2 = D6 = 1N5404 (100V 5A)

D3 = D4 = D5 = 1N4148

D7 = LED ROSSO

D8 = LED VERDE

TR1 = BDW52 (transistor PNP 100V 100W 10A)

IC1 = L7812T (regolatore 12V TO220)

F1 = 0.5 A

F2 = 20 A istantaneo

F3 = 15 A semiritirato

LP1 = spia al neon 220V

T1 = trasformatore 220/15+1560 W

BT1 = batteria al piombo tipo DRYFIT A

300/200 12 V 7,5 Ah

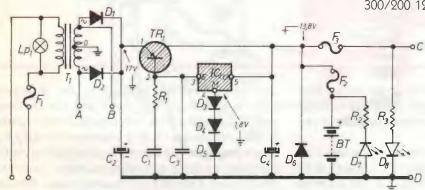
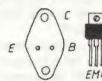


figura 1 - Schema alimentatore carica batteria



TR 1/2/3 I



due sezioni: 1) Carica batteria automatico con batteria in tampone e

2) invertitore 12V CC/220V CA 50Hz, autoinnescante in mancanza di rete.

Tutto il complesso può essere cablato su due basette stampate di ingombro contenuto. I componenti utilizzati sono molto comuni ed economici.

Passiamo ora alla descrizione dettagliata dei due circuiti.

1) il carica batteria deve fornire una tensione stabile di 13,8 volt sotto carico e deve essere protetto contro i cortocircuiti o limitare la sua erogazione in corrente (figura 1).

Nel circuito, a parte la classica sezione raddrizzatore e filtro, si usa per stabilizzare la tensione in uscita a 13,8 V, un integrato a tre piedini tipo 7812; al pin di massa sono stati connessi tre diodi in serie per rialzare l'uscita di 1,8V. TR1, transistor PNP di potenza, incrementa la corrente erogata da IC1. LP1 segnala la presenza della rete.

D6 interrompe F2 qualora la batteria sia stata connessa con polarità invertita, tale errore è peraltro segnalato da D7.

tenzione a non porre in corto i poli della batteria, pena scottature e bruciature dei cavi.

2) Anche il convertitore DC/AC è molto semplilce (figura 2) consta di un circuito composto da D7,D8,C5,D9,RL1 che, con la caduta del relé in assenza di rete dà tensione all'invertitore composto da TR2,TR3, e T2. D10,D11,D12 proteggono i transistor

R4 =  $100 \Omega 5 W filo$ 

 $R5 = 1 k\Omega 1/4 W 5\%$ 

C5 = 330  $\mu$ F 25 V elettr.

C6 = 3,9  $\mu$ F poli 160 V

C7 =  $2 \times 4700 \,\mu\text{F} \,25 \,\text{V}$  elettr.

D9=D10=D11 = 1N4001 (100 V 1 A)

D12=D13=D15 = 1N5404 (100 V 5 A)

D14 = 1N4007 (700 V 1 A)

TR2 = TR3 = 2N3055H (100 V 125 W 15 A)

RL1 = relé 12 V 100 mA doppio scambio 10 A

T2 = trasformatore per uso
elettromeccanico da 12 W rapporto
220 V ±5% 12 + 12 V. Più
avvolgimenti controfase
supplementari da 15+15 spire di
filo da 1 mmq inguainato.

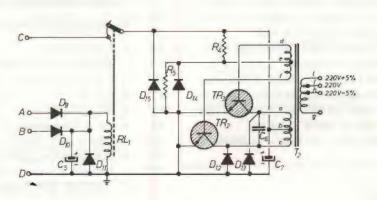


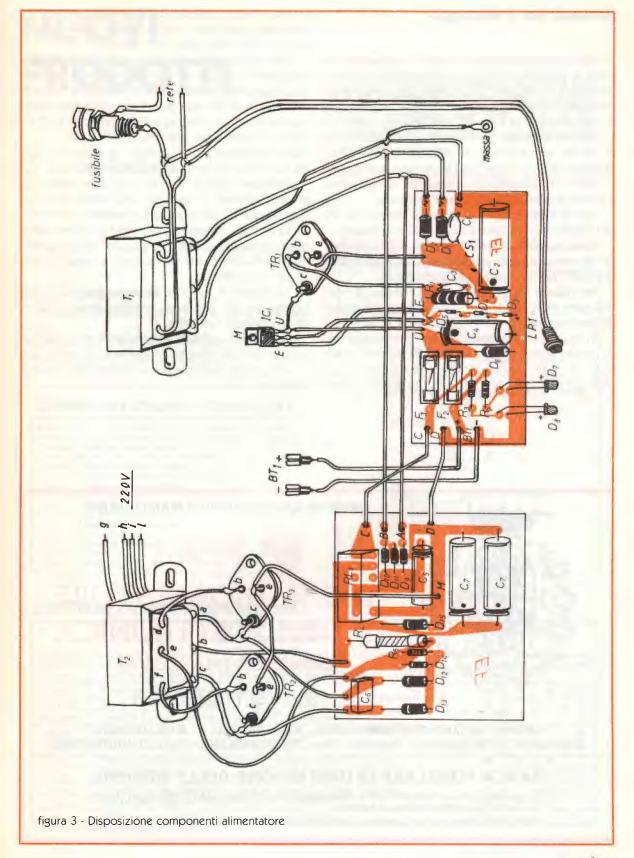
figura 2 - Schema convertitore

F3 protegge contro i cortocircuiti sia l'alimentatore che la batteria, D8 acceso indica il regolare funzionamento del circuito. Infine F1 svolge la funzione di protezione su T1.

Due parole ora sul tipo di batteria da tenere in carica: BT1 deve essere al piombo, 12V, capacità di 7,5 Ah o simili; tali batterie sono molto robuste ed affidabili nel tempo. Possono essere tenute costantemente in carica, sistema tampone, con tensione ben stabilizzata di 13,8 V con una corrente di alcuni ampere. At-

dalle tensioni inverse. R4,R5 alimentano gli avvolgimenti di innesco per il pilotaggio delle basi dei transistor. C7 filtra e stabilizza l'alimentazione dell'invertitore. D13 interrompe F3 se si connette il circuito con polarità invertita. T2 è un trasformatore per usi elettromeccanici sul quale sono state avvolte in controfase 15+15 spire di filo da 1 mm quadro isolato. Particolarità di T2 è che il primario ha più uscite per avere tensioni superiori ed inferiori del 5% di quella nominale. Sarà l'utilizzatore a decidere quale usare.







#### Istruzioni per il montaggio

Nella pagina di raccolta di tutti i c.s. di questo numero è riportato il disegno dello stampato dell'alimentatore e in figura 3 il montaggio dei componenti. Porre attenzione alle polarità di LED, diodi e elettrolitici, e al cablaggio di IC1 e TR1, che devono essere bene dissipati ed isolati. Per un perfetto isolamento usate miche e passantini in plastica e vipla. Abbondare infine con il grasso al silicone termoconduttivo.

Dato il funzionamento continuo del caricabatterie è meglio surdimensionare l'aletta dissipante.

I diodi raddrizzatori D1, D2 sono almeno da 5A per reggere con sicurezza il carico loro applicato.

Porre in posizione ben visibile LP1, D7 e D8 in modo da essere sempre notati essendo essi lo specchio del giusto funzionamento dell'apparecchio.

Per quanto riguarda l'invertitore riferitevi al disegno dello stampato; le piste sono assai spesse essendo percorse da alte correnti, oltre 20 A di picco.

In figura 4 è facile seguire le fasi di montaggio: R5 va cablata leggermente discosta dalla basetta, come D10 e D11. Attenzione alla polarità di C5,C7,D7,D8,D9,D10,D11,D12,D13,TR2,TR3; le connes-

sioni tra basetta, transistor e trasformatore vanno rigorosamente rispettate, pena il non funzionamento del circuito. TR2 e TR3 vanno ben dissipati.

Connettere infine i due circuiti come da figura 5, collaudare il complesso, assicurandosi che BT1 sia carica, applicando come carico sull'uscita una lampadina da 220 V 50 W. Essa dovrebbe subito accendersi, qualora non si accendesse e fosse saltato F2 o F3, invertire le connessioni sulle basi di TR2 e TR3.

Non è necessaria alcuna taratura. L'apparecchio scalda molto, non porlo in zone poco aerate.

Verificare ogni sei mesi lo stato della batteria togliendo tensione di rete. Se sotto carico BT1 non scende oltre 12-12,5 volt essa è in perfette condizioni.

La tensione in uscita non è adatta a pilotare apparecchi di misura elettronici, televisori e tutti quei sistemi che utilizzano la frequenza di rete come riferimento per circuiti interni.

La tensione in uscita risulta abbastanza stabile, ma l'invertitore non garantisce una frequenza costante, nè una perfetta simmetria.

Questo non influisce minimamente se si usa tale apparecchio per alimentare lampade o piccoli motori.

Per ulteriori chiaramenti sono disponibile presso la redazione di E.F.



#### **GRUPPO RADIANTISTICO MANTOVANO**

# 8<sup>a</sup> FIERA DEL RADIOAMATORE E DELL'ELETTRONICA

GONZAGA (MANTOVA)

28-29 SETTEMBRE '85

GRUPPO RADIANTISTICO MANTOVANO · VIA C. BATTISTI, 9 · 46100 MANTOVA
Informazioni Dal 25 settembre · Segreteria Fiera · Tel. 0376/588.258 · VI-EL · Tel. 0376/368.923

#### BANCA POPOLARE DI CASTIGLIONE DELLE STIVIERE

- ☐ LA BANCA AL SERVIZIO DELL'ECONOMIA MANTOVANA DA OLTRE CENT'ANNI ☐ TUTTE LE OPERAZIONI DI BANCA
- Filiali: Volta Mantovana Cavriana Goito Guidizzolo S. Giorgio di Mantova.



## NUOVI PRODOTTI

#### G. Luca Radatti

La NEC ha recentemente lanciato una nuova serie di componenti in tecnologia avanzata per VHF, UHF e microonde ad un costo bassissimo. Vediamoli insieme.

Prendiamo in esame i seguenti componenti:

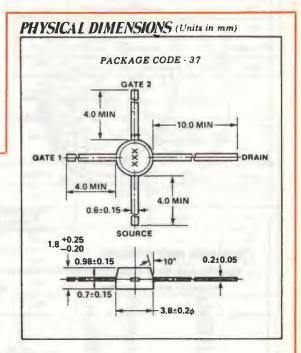
- 1 NE 41137
- 2 ND 587
- 3 SERIE NE 856

Il primo di questi è un N channel GaAs dual gate MesFet.

Si tratta di un transistore ad effetto di campo in tecnologia Ga As dotato di due gates.

#### ABSOLUTE MAXIMUM RATINGS (Ta=25°C)

SYMBOLS	PARAMETERS	UNITS	RATINGS
VDSX	Drain to Source Voltage	V	10
VG1S	Gate1 to Source Voltage	V	-4.5
VG2S	Gate2 to Source Voltage	V	-4.5
lo	Drain Current	mA	80
PT	Total Power Dissipation	mW	200
Tch	Channel Temperature	°C	125
Tstg	Storage Temperature	°C	-55 to +125



#### ELECTRICAL CHARACTERISTICS (Ta-25°C)

	NE41137 35K124 37				
SYMBOLS	PARAMETERS AND CONDITIONS	UNITS	MIN	TYP	MAX
BVDSX	Drain to Source Breakdown Voltage at VG1S=3V, VG2S=0, ID=10µA	V	10		
IDSS	Drain Current at VDS=5V. VG2S=0, VG1S=0	mA	20	40	80
VG1S(off)	Gate1 to Source Cutoff Voltage at VDS=5V, VG2S=0, ID=100µA	V			-3
VG2S(off)	Gate2 to Source Cutoff Voltage at VDS=5V, VG1S=0, ID=100µA	V			-3
GISS	Gate1 Reverse Current at VDS=0, VG1S=±4V, VG2S=0	μΑ			20
IG2SS	Gate2 Reverse Current at VDS=0, VG2S=±4V, VG1S=0	μΑ			20
[Yfs]	Forward Transfer Admittance at VDS=5V, VG2S=0, ID=10mA, f = 1 0kHz	mS	20	30	
Ciss	Input Capacitance at VDS=5V, VG2S=0, ID=10mA, f = 1MHz	pF	1.5	2.0	2.5
Crss	Reverse Transfer Capacitance at VDS=5V, VG2S=0, ID=10mA, f = 1MHz	pF		0 03	0.04
Gps	Power Gain at VDS=5V, VG2S=0, ID=10mA, f = 900MHz	dB	16	20	
NF	Noise Figure at VDS=5V, VG2S=0, ID=10mA, f = 900MHz	dB		1 3	2.5

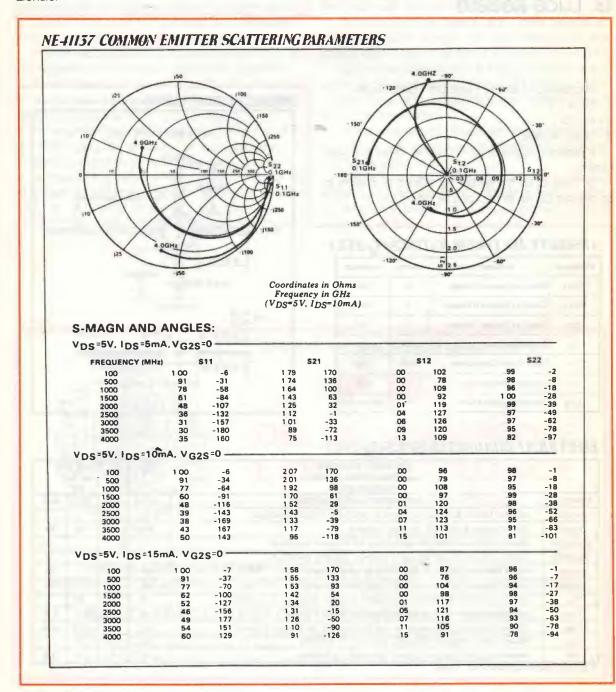
\*Electronic Industries Association - Japan.



L'uso della tecnologia Ga As permette di avere ottime caratteristiche per quanto riguarda guadagno e figura di rumore fino alle microonde, mentre il secondo gate permette di controllare il guadagno del componente, come se si trattasse di un MOSFET, oppure permette di realizzare degli ottimi mixer attivi che, dato l'alto punto di intermodulazione dei semiconduttori al GaAs, dovrebbe avere anche una dinamica eccezionale. L'uso di un contenitore plastico (e quindi economico) ha permesso di fare scendere il prezzo a circa 2500-3000 lire per esemplare.

Questo componente è l'ideale per impieghi come preamplificatore d'antenna ad alta dinamica e basso rumore per le bande radiantistiche dei 144, 432 e 1296 MHz.

Personalmente ho sperimentato questo GaAsFet come preamplificatore a basso rumore per la banda dei 144 MHz.





Il prototipo di tale preamplificatore è ancora in fase di sperimentazione, tuttavia posso anticipare che da un singolo stadio ci si può aspettare un guadagno di circa 23 dB con una cifra di rumore di circa 0.5 dB che, dato l'esiguo costo, non è per niente poco.

Quando avrò terminato la sperimentazione di tale preamplificatore, non mancherò di presentarlo sulla rivista.

Nella figura 1 è riportato, comunque, il data sheet, con gli S parameter che sono indispensabili per il progetto dei circuiti di adattamento dell'impendenza di ingresso ed uscita.

Questo fantastico semiconduttore, come tutti gli elementi all'arseniuro di gallio è estremamente sensibile alle cariche statiche e quindi durante la saldatura e la manipolazione, occorre comportarsi in maniera adeguata.

Il secondo componente che questo mese tratterò è un diodo.

Si tratta di un diodo (peraltro disponibile anche nelle configurazioni doppia e quadrupla) appositamente studiato per impieghi in microstrip a frequenze fino a 10 GHz ed oltre.

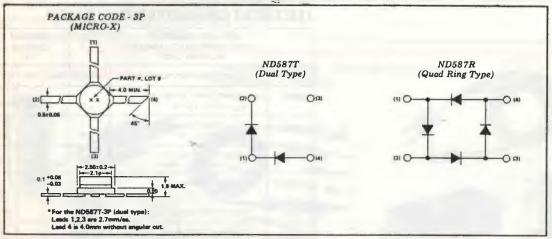
#### ABSOLUTE MAXIMUM RATINGS (Tg=25°C)

SYMBOLS	PARAMETERS	UNITS	RATINGS
V <sub>R</sub>	Reverse Voltage	V	4.0
VRM	Peak Reverse Voltage	V	4.4
lE .	Forward Current	mA	30
IFM	Peak Forward Current	mA	60
Тј	Junction Temperature	°c	175
T <sub>stg</sub>	Storage Temperature	°c	-65~+150
	Soldering Temperature	°c	230

#### ELECTRICAL CHARACTERISTICS (Ta=25°C)

	ND PART NUMBER PACKAGE CODE			ND587T-3P ND587R-3P 3P	
SYMBOLS	PARAMETERS AND CONDITIONS	UNITS	MIN	TYP	MAX
VR	Reverse Voltage at I <sub>R</sub> = 10µA	٧	4.0	6.0	
VF	Forward Voltage at I <sub>F</sub> = 20 mA	V	To a	0.82	1.0
ΔVF	Delta Forward Voltage at IF = 1 mA	mV		12	20
Ct	Terminal Capacitance at V <sub>R</sub> = 0, f ≈ 1.0MHz	pF		0.26	0.3
ΔCt	Delta Terminal Capacitance at VR = 0, f = 1.0 MHz	pF		0.14	
LC	Conversion Loss at f <sub>LO</sub> = 8GHz	dB		5.0	

#### PHYSICAL DIMENSIONS & CONFIGURATIONS (Units in mm)





Personalmente ho impiegato la versione doppia di questo diodo in un mixer per la banda satelliti dei 4 GHz e per quella dei 12 GHz.

A 4 GHz si è dimostrato eccezionale, mentre a 12 GHz si è comportato in maniera leggermente peggiore degli 1N23.

Penso che dato l'esiguo costo (in proporzione alle caratteristiche) questo diodo trovi molte applicazioni in mixer e detector per tutte le gamme di frequenza fino a 10 GHz ed oltre.

Il suo strano package è stato appositamente studiato in maniera da rendere possibile l'uso di tale diodo direttamente sulle linee microstrip evitando così di dover realizzare dei mixer in cavità (costosi e critici anche se di qualità leggermente superiore) necessari se si usano diodi tipo 1N23 o altri con lo stesso tipo di contenitore (BAW95).

Nella figura 2 è riportato anche il data sheet di questo diodo.

Il terzo semiconduttore di cui parleremo oggi è un normalissimo transistore bipolare.

A dire il vero non è tanto normale, in quanto ad un costo di poco inferiore alle 2000 lire per esemplare offre delle caratteristiche davvero eccezionali.

Dando un'occhiata al data sheet riportato nella figura 3, salta subito all'occhio la sua elevatissima frequenza di taglio (7 GHz) e le sue buone caratteristiche di quadagno e di rumore fino ad oltre i 2 GHz.

lo ho usato tale transistor come moltiplicatore di frequenza fino a 3.5 GHz in un oscillatore locale per un convertitore per satelliti televisivi a 4 GHz.

#### ABSOLUTE MAXIMUM RATINGS(Ta=25°C)

SYMBOLS	PARAMETERS	UNITS	RATINGS
VCBO	Collector-Base Voltage	v	20
V <sub>CEO</sub>	Collector-Emitter Voltage	V	12
VEBO	Emitter-Base Voltage	V	3.0
<sup>I</sup> C	Collector Current	mA	100
Тį	Operating Junction Temperature	°c	150
T <sub>stg</sub>	Storage Temperature	°c	-65~+150

#### PERFORMANCE SPECIFICATIONS (Ta=25°C)

NE PART NUMBER EIAJ' REGISTERED NUMBER PACKAGE CODE				NE85637 2SC3358 37		
SYMBOLS	PARAMETERS AND CONDITIONS	UNITS	MIN	TYP	MAX	
fT	Gain Bandwidth Product at VCE = 10V, IC = 20mA	GHz		7		
S <sub>21E</sub>   <sup>2</sup>	Insertion Power Gain at VCE = 10V, IC = 20mA, f = 1.0 GHz	dB		13		
MAG	Maximum Available Gain at VCE = 10V, IC = 20mA, f = 1.0 GHz	dB		15		
NF	Noise Figure at VCE = 10V, I <sub>C</sub> = 7mA, f = 1.0 GHz VCE = 10V, I <sub>C</sub> = 40mA, f = 1.0 GHz	dB dB		1,1		
GNF	Associated Gain at Noise Figure at VCE = 10V, IC = 7mA, f = 1.0 GHz VCE = 10V, IC = 40mA, f = 1.0 GHz	dB dB		12		

#### ELECTRICAL CHARACTERISTICS (Ta-25°C)

		ч				
	NE PART NUMBER EIAJ' REGISTERED NUMBER PACKAGE CODE	- 1		NE85637 28C3358 37		
SYMBOLS	PARAMETERS AND CONDITIONS	UNITS	MIN	ТҮР	MAX	
Ісво	Collector Cutoff Current at VCB = 10V, IE = 0	μА			1.0	
EBO	Emitter Cutoff Current at VEB = 1V, IC = 0	μА			1.0	
ptE	Forward Current Gain at <sup>2</sup> VCE = 10V, I <sub>C</sub> = 20mA		50	120	300	
Cob	Output Capacitance at <sup>3</sup> VCB = 10V, IE = 0	pF		0.65	1.0	
R <sub>th</sub>	Thermal Resistance (j-a)	°C/W			500	
PT	Total Power Dissipation	w			.20	



#### NE85637 COMMON EMITTER SCATTERING PARAMETERS

#### S-MAGN AND ANGLES:

FREQUENCY (MHz)	\$11		S21		S12		S22	
100	.77	-42	17.36	149	.01	72	.91	-16
500	.46	-136	7.22	97	.06	50	.53	-31
1000	.44	-179	3.90	73	.08	56	.44	-36
1500	.44	158	2.69	57	.12	55	.43	-44
2000	.47	139	2.05	43	.16	57	.43	-55
2500 3000	.51 .55 *	121 108	1.68	28	.19	51	.38	-71
	.55	108	1.45	15	.23	46	.38	-88
VCE = 10V, IC = 10mA			***					
100	.69	-50	21.85	144	.01	69	.87	-19
500	.41	-145	7.89	93	.05	56	.47	-31
1000	.40	175	4.19	72	.09	61	.40	-35
1500	.41	153	2.88	56	.12	58	.39	-44
2000 2500	.44	135	2.18	43	.16	57	.39	-54
3000	.48	119 107	1.80 1.54	29 16	.21 .24	50 44	.34 .32	-69 -86
VCE = 10V, IC = 20mA	.52	107	1.54				.52	-00
100	.55	68	29.93	134	.01	70	.78	-25
500	.35	-160	8.73	89	.05	64 🕶	.40	-29
1000	.37	168	4.52	70	.09	67	35	-33
1500	.38	150	3.12	56	.13	61	.34	-42
2000	41	134	2.37	43	.18	58	.33	-53
2500	.45	117	1.96	30	.22	50	.29	69
3000	.49	106	1.69	17	.26	43	.27	-87
VCE = 10V, IC = 30mA								
100	.48	-80	33,45	129	.01	69	.72	-25
500	.34	-167	8.88	87	.05	66	.38	-26
1000	.37	165	4.60	69	.09	69	.34	-31
1500	.37	148	3.15	55	.13	62	.33	-41
2000	.40	133	2.40	43	.18	59	.33	-52
2500	.45	116	1.98	29	.22	50	.28	-67
3000	.48	106	1.70	16	.26	43	.26	-86
VCE = 10V, IC = 40mA								
100	.45	-89	34.86	125	.01	70	.69	-26
500	.35	-171	8.79	86	,05	71	.38	-24
1000	.37	163	4.51	68	.09	70	.34	-30
1500	.38	147	3.09	55	.13	63	.34	-39
2000	.41	131	2.37	42	.18	59	.34	-52
2500 3000	.45	115 105	1.95 1.68	28 15	.22	49	.29	-68 -86

#### NOTES:

1. Electronic Industries Association — Japan.

Cob measurement employs a three terminal capacitance bridge incorporating a guard circuit.
 The emitter terminal shall be connected to the guard terminal

2 Pulse width ≤350µs, duty cycle ≤2% pulsed. 4. With 2.5cm<sup>2</sup> x 0.7mm ceramic substrate.

Usato come preamplificatore, si comporta egregiamente fino a 1296 MHz dove ha una cifra di rumore di circa 1 dB.

Anche su questo transistor sto conducendo degli esperimenti che non mancherò di presentare sulla rivista qualora avessero esito positivo.

Per questa puntata ho finito: come al solito sono a disposizione di chiunque voglia interpellarmi per chiarimenti e/o informazioni.





Tutto ciò che serve per il tuo hobby e la tua professione



# Committeri Leopoldo

Via Appia Nuova, 614 - Tel. 06/7811924 - 00179 ROMA

Distributore dei cercametalli: WHITE'S - GARRET - SCOPE.

Disponiamo inoltre di svariate marche di speakers: CIARE - SIPE - PHILIPS - PEERLESS - RCF - MOTOROLA - ITT - CEMARK - WHARFEDALE - AUDAX - VISATON.

Vendita anche per corrispondenza: per l'invio di cataloghi e listini prezzi, inviare L. 3.000 che saranno rimborsate da noi al primo acquisto.

# **ELETTRONICA & MUSICA**

# KITHÀRA

# Pino Castagnaro

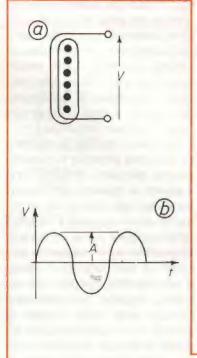
Un articolo dedicato interamente ai musicisti «puri». Infatti, per motivi di spazio, stavolta salteremo il riquadro dedicato al computer e ci dedicheremo esclusivamente agli strumenti musicali.

Parleremo di chitarre elettriche e daremo uno schema di metronomo, utilissimo per chi desidera imparare il solfeggio e per chi vuole apprendere seriamente i segreti di questa nobile arte.

# Sulla chitarra elettrica

L'origine della chitarra (dal greco KITHÁRA) si perde nella notte dei tempi ed il suo amore deriva dall'antica cetra, strumento a corde simile alla lira. Ma andando avanti nei secoli, è Leo Fender il primo a realizzare una chitarra elettrica, negli anni trenta. Nonostanti le naturali evoluzioni tecnologiche, comunque, il suo modello è rimasto praticamente inalterato. Un leggero cambiamento si è avuto ad esempio nei pick-up, che da due sono passati a tre, e nel sistema di regolazione delle corde, che si è leggermente modificato. Il resto, in circa 50 anni di esistenza, è rimasto pressocché invariato. L'elettronica (sic!) ha continuato ad essere di tipo passivo (eccetto rare eccezioni).

Fatta questa breve premessa di carattere storico passiamo ad esaminare le parti costituenti una chitarra elettrica, iniziando naturalmente dal sistema «elettronico». Come primo elemento troviamo il pick-up. Questi è formato (figura 1a) da sei magnetini avvolti da un conduttore, in modo da creare un campo magnetico costante. A riposo, ai capi dell'avvolgimento, è presente quindi un segnale nullo.



Allorché una corda viene fatta oscillare, si perturba il campo magnetico esistente ed ai capi dell'avvolgimento ritroviamo un segnale elettrico del tipo

 $V = A \sin \omega t$ 

dove A è l'ampiezza di picco ed  $\omega = 2\pi f$  è la pulsazione associata (figura 1b).

Questa spiegazione non è rigidamente matematica, ma credo che renda molto meglio l'idea. In realtà l'espressione della tensione di uscita, a causa dello smorzamento, non è di tipo sinusoidale, ma è una sinusoide smorzata (figura 1c). Per non complicarci ulteriormente la vita considereremo la tensione proveniente dal pick-up, di tipo sinusoidale. È come se avessimo una chitarra con «sustain» infinito. Per la nostra analisi

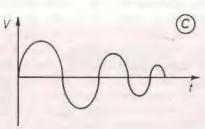


figura 1 - Segnale di uscita reale dal pick-up (A). L'andamento è sinusoidale (B), ma di tipo smorzato (C).



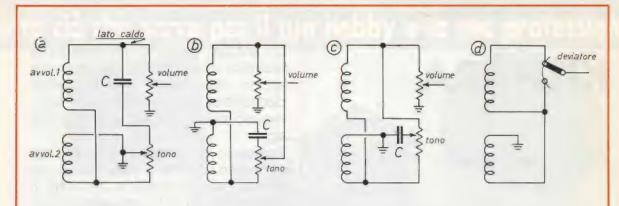


figura 2 - Vari tipi di collegamento del filtro RC - In D è riportata la configurazione adottata per selezionare uno o entrambi i pick-up. In tutti i circuiti le carcasse dei potenziometri sono collegate a massa.

quantitativa è lecito adottare una semplificazione di questo tipo.

Il segnale proveniente dal pickup attraversa un semplice filtro passivo di tipo R/C (a resistenza e capacità). La resistenza può essere variata attraverso un potenziometro presente sul corpo dello strumento, in modo da attuare un controllo di «tono». In figura 2 vengono illustrati vari modi di collegamento del complesso R/C. Un altro potenziometro permette di regolare il volume.

Come abbiamo visto all'inizio, i pick-up sono generalmente tre, per cui spesso si ha un commutatore per selezionarli e un controllo doppio di tono e di volume. E qui finisce la descrizione della parte elettronica della chitarra.

Considerata la semplicità della sezione di controllo, il pregio di uno strumento è senza dubbio legato alla qualità del pick-up. Inoltre la potenza del suono dipende anche dalla qualità delle corde, dalla capacità di regolazione dell'altezza delle corde per mezzo delle apposite «sellette», dalla qualità del legno ed in misura minore anche dal cablaggio delle parti elettroniche.

Da sottolineare che i musicisti più esigenti rendono «custon» la propria chitarra, cioè la personalizzano aggiungendo altri pick-up e variando i commutatori e i controlli di tono. È da sottolineare a proposito, il fatto che esiste un fiorente mercato dei pezzi di ricambio, dove si possono trovare tutte le parti necessarie per mettere a nuovo un vecchio strumento o per modificarne uno nuovo. Si va dalle chiavette meccaniche ai battipenna, dal pick-up al body (corpo), dal manico al ponte, e così via...

Per quanto rigurada la meccanica possiamo prendere in considerazione due parti: la paletta, che supporta le chiavette per l'accordatura ed il già citato ponte. La prima ha ormai raggiunto il massimo della precisione con le viti senza fine protette da un cappuccio metallico ed autolubrificanti. Il ponte è generalmente costruito con sei sellette, regolabili, per ottimizzare l'altezza delle corde rispetto al pick-up e con scanalature per regolare la distanza fra corda e corda. I ponti migliori sono realizzati in ottone, allo scopo di ottenere un migliore sustain. Non posso esimermi a questo punto dal citare i recenti «bassi» senza paletta. Non ho avuto occasione di provarne uno. Sono sicuro che siano di ottima qualità, ma personalmente li trovo un pò monchi! Chissà se la moda si estenderà pure alle chitarre? Beh! Staremo a vedere.

A questo punto, senza voler

esprimere opinioni sulle varie chitarre presenti sul mercato, anche perché non mi ritengo all'altezza e soprattutto perché la mia sarebbe un'opinione del tutto soggettiva, passo la linea al secondo argomento.

# Metronomo elettronico

Leggiamo la definizione data dal vocabolario alla voce metronomo: «apparecchio consistente in un pendolo regolabile mosso da un congegno a molla, che serve a misurare il tempo nella musica». Certamente non vi suggerirò di armarvi di seghetto, lima e attrezzi del genere! Come suggerisce il titolo, realizzeremo insieme un metronomo elettronico, preciso, tascabile e poco costoso.

Come si può notare dallo schema elettrico esso è sostanzialmente un oscillatore regolabile per mezzo di un potenziometro. Variando la resistenza attraverso P1, si modificherà la frequenza di oscillazione del circuiti e quindi il «tempo». Si va da un minimo di una battuta al secondo ad un massimo di 10 battute. Quindi si può agevolmente spaziare dal «lento maestoso» allo «sveltissimo» più sfrenato.



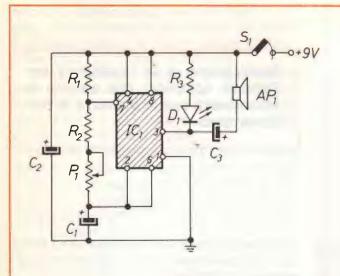


figura 3 - Schema elettrico metronomo

 $R1 = 1 k\Omega$ 

R2 =  $5.6 \text{ k}\Omega$ R3 =  $1 \text{ k}\Omega$ 

P1 = 100 k $\Omega$  pot, lin.

C1 =  $10 \mu F / 25 VL$ C2 =  $100 \mu F / 25 VL$ 

 $C3 = 100 \,\mu\text{F} / 25 \,\text{VL}$ 

IC1 = NE555 oppure  $\mu$ A 555 D1 = LED di qualunque tipo

AP1 = Altoparlante 8-16  $\Omega$ 

S1 = Interruttore



figura 4 - Piedinatura dell'integrato, degli elettrolitici verticali e del LED.

Essendo questa una rubrica di carattere teorico non forniamo il disegno del circuito stampato. Data la semplicità si può comunque utilizzare una basetta «millepunti» oppure provvedere da se' a disegnarsi lo stampato: può essere fatto come esercizio!

Raccomando di usare, per l'integrato, l'apposito zoccoletto e di rispettare la polarità dei condensatori elettrolitici.

MOOD elettronica

Tutta la gamma di strumenti da pannello analogici e digitali

In vendita presso i migliori Rivenditori di componenti elettronica

20128 - milano - via a. meucci n. 67 - telefono 256.66.50

ELETTROJICA FLASA

# DATA RECORDER

PER C64, VIC20 E G5

Claudio Redolfi

Realizzazione di un registratore per Personal Computer che concilia la economicità con la sicurezza di funzionamento

Il C64 unisce al basso costo iniziale una notevole disponibilità di programmi. Ritengo, tuttavia che il costo del registratore dedicato sia notevole rispetto alle zazione. ICB2 sua realizzazione.

Ho avuto modo di raccogliere le lamentele di qualche amico circa la suddetta periferica: critiche rivolte in particolare alla qualità della meccanica ed alla stabilità dell'allineamento della testina di letturascrittura.

Personalmente, ho avuto modo di constatare che anche la testina di cancellazione non esegue fino in fondo il suo dovere.

Sulla base delle soprastanti considerazioni, ho acquistato il personal senza il necessario accessorio.

Qualche prova eseguita con registratori commerciali ed interfaccie varie ha avuto esiti poco incoraggianti. Era necessario quindi ricorrere ad una soluzione drastica: realizzare un registratore che concilii la economicità con la sicurezza di funzionamento.

Le sevizie descritte più avanti sono state apportate al solito K7 della Philips, del quale sono state utilizzate anche le testine originali ed il regolatore di giri con relativo motore. Tale meccanica è reperibile a modicissimo prezzo presso le varie mostre mercato del settore. Prima del suo acquisto è necessario verificare l'integrità della stessa e la sua funzionalità.

Il circuito elettrico non è niente di trascendentale, tuttavia i valori dei componenti impiegati mal si prestano ad essere modificati senza cognizioni di causa.

# Descrizione del funzionamento

RIPRODUZIONE - II segnale prelevato dalla testina L1 viene amplificato da IC1A, R2 e C8 hanno il compito di adattare brutalmente la impedenza della testina di lettura al circuito e di bypassare disturbi indotti dal CB locale o da qualche emittente locale. Il segnale prosegue il suo cammino attraverso IC1B ed IC2A ricevendo una ulteriore amplificazione ed una equalizzazione.

ICB2 provvede a triggerare il segnale ricevuto al suo ingresso invertente rendendo al Pin 7 degli impulsi negati a livello TTL. IC3A ed IC3B forniscono una ulteriore pulizia e squadratura al segnale che è così disponibile al terminale D4 per essere inviato al C64.

Le resistenze R5, R9 e R14 polarizzano gli ingressi positivi di IC1A e B ed IC2A, consentendo l'uso di una tensione di alimentazione non differenziale; R17 e R18 determinano la soglia di intervento del comparatore IC2B.

R21 ed R22 determinano il livello della tensione necessaria alla polarizzazione degli operazionali; il loro valore non deve essere tassativamente modificato: lo strano valore di R21 è reperibile tra quelli della serie IEC E 96 al 2%, in caso contrario rimediare con due resistenze da 1 k $\Omega$  in serie.

OSCILLATORE DI CANCELLAZIONE - Per effettuare una valida cancellazione dei nastri deve essere impiegata una corrente ad alta frequenza. Il transistor TR1 con gli associati componenti e con la testina L2 genera l'energica oscillazione necessaria. Il condensatore C7 impedisce che il regolatore di giri del motore impazzisca con l'oscillatore innescato: provare per credere!

Due parole sulla testina L2 e sull'impedenza J1: la prima è l'originale montata sul K7, la seconda ha un valore di qualche centinaio di  $\mu$ H (valore non critico). La frequenza delle oscillazioni, misurata sul prototipo, si aggira sui 65 kHz.

REGISTRAZIONE - Il segnale prelevato dal C64 è «consegnato» al Pin 11 di IC3, ai Pin 6 ed 8 dello stesso integrato è presente un segnale a livello TTL a fasi opposte. Tale segnale è applicato alla testina L1 limitando la corrente dello stesso con la resistenza R23.

Due parole in più vanno dedicate alla testina. Il segnale, sia di lettura che di scrittura, interessa i termini



indicati nel disegno esplicativo: in quei punti è presente, a testina scollegata, una resistenza di circa 30  $\Omega$ . Utilizzando altri tipi di testine verificare il dato soprastante per non incorrere in insuccessi.

Chi è così fortunato da reperire in commercio una testina di riproduzione con 240  $\Omega$  di resistenza interna, potrà eliminare R2 e C8 nonché elevare a 10 k $\Omega$  il valore di R23. Ciò permetterà di ottenere dei risultati ottimali sotto ogni punto di vista.

L'intensità del segnale inviato alla testina in fase di registrazione è inversamente proporzionale al valore di R23: eventuali aggiustamenti vanno effettuati confrontando uno stesso programma registrato con un «datacassette» originale e con il marchingegno in parola. È necessario servirsi di un amico con C64 e periferiche e di un riproduttore di cassette munito di indicatore di livello (elementare, no?).

COMMUTAZIONI - Per le commutazioni varie sono stati impiegati degli economici relé ad uno scambio di provenienza orientale disponibili nel solito cassetto dei rottami. RL1 ed RL2 provvedono a deviare la testina dal settore riproduzione al settore registrazione. RL3 provvede ad attivare l'oscillatore di cancellazione. I relé sopra menzionati vengono attivati in fase di registrazione mediante il microswitch S2 azionato dalla levetta che originariamente asserviva il lunghissimo commutatore del K7. S1 provvede ad informare il C64 che la meccanica ha le testine appoggiate al nastro. Lo stesso, con la meccanica a riposo, provvede a disattivare il relé RL4 permettendo così di usare l'avanzamento ed il ritorno rapido del nastro.

Il collegamento delle testine al circuito va effettuato con ottimo cavetto schermato (a due conduttori più calza per la testina L1).

I collegamenti con il C64 sono stati effettuati utilizzando uno spezzone di piattina a sei fili di adeguato diametro. Non conviene esagerare con la lunghezza: mezzo metro è più che sufficiente. Ovviamente serve anche un connettore per la porta cassette del personal; io ho sezionato un connettore surplus con passo tra i contatti di 3,96 mm.

L'alimentatore proposto è necessario per le prove iniziali per poter utilizzare il data recoder con il G5.

Al fine di evitare fastidiosi ronzii in fase di lettura, sarà necessario eseguire un accurato cablaggio ricordando che il maggiore responsabile dei malanni è, nella maggioranza dei casi, il motore.

TARATURE E PROVE - Prima di iniziare questa fase, dovrà essere esaminato a fondo il montaggio eseguito confrontandolo con gli schemi.

Chi ha dubbi sul numero dei giri del motore è bene provveda ad una taratura adeguata utilizzando una musicassetta e collegando alla testina L1 un amplificatore di discreta sensibilità. Regolare il numero di gi-

# Elenco componenti

R1	=	6 k 8	R14	=	47 k
R2	=	100	R15	=	56 k
R3	=	10 k	R16	=	2 k 7
R4	=	10 k	R17	=	10 k
R5	=	330 k	R18	=	10 k
R6	=	330 k	R19	=	2 M 2
R7	=	2 k 7	R20	=	1 k
R8	=	6 k 8	R21	=	2 k
R9	=	47 k	R22	=	3 k 3
R10	=	47 k	R23	=	3 k 9
R11	=	2 k 7	R24	=	470
R12	=	330 k	R25	=	470
R13	=	3 k 9			
			-		

C1 =  $47 \mu F 15 V$  elettr. C2 =  $47 \mu F$  15V elettr. **C**3 = 33 nF poliestere C4 = 2,7 nF ceramico C5 = 47 nF polistere C6 = 100 nF poliestere C7 =  $100 \mu F 15V$  elettr. C8 = 1 nF ceramico C9 = 100 nF poliestere

C9 = 100 nF poliestere C10 = 180 pF ceramico C11 = 2,2 nF ceramico C12 = 150 pF ceramico C13 = 100 nF poliestere

C14 = 47  $\mu$ F 15V elettr. C15 = 47  $\mu$ F 15V elettr.

D1 = 1N4001 D2 = 1N4001D3 = 1N4001

TR1 = AC187K o equiv.

IC1 = TDB158 IC2 = TDB158 IC3 = SN74LS14 IC4 = 7805

RL1 = relè 6Vcc. 1 scambio RL2 = relè 6Vcc. 1 scambio RL3 = relè 6Vcc. 1 scambio

RL4 = relè 6Vcc. 1 scambio

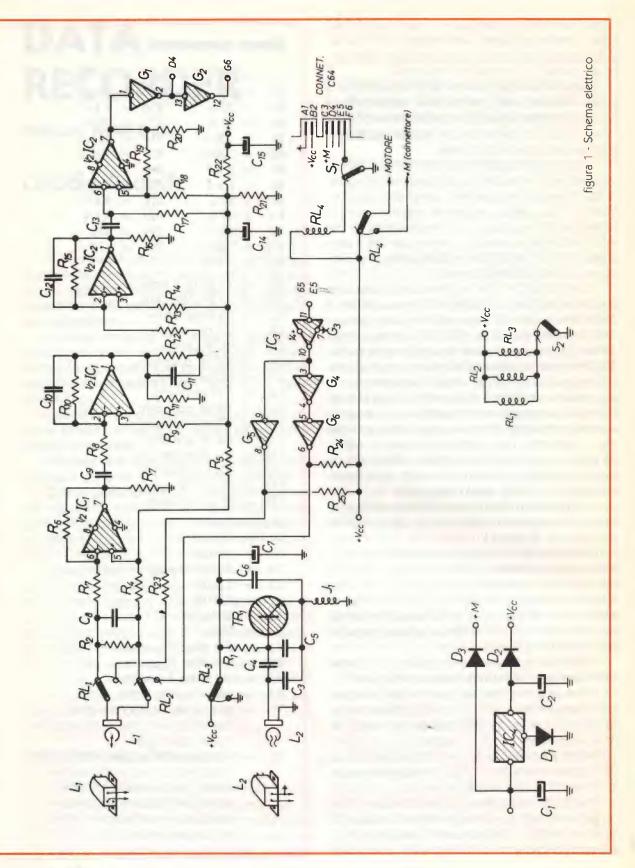
S1 = microdeviatore azionato dalla meccanica sia in fase di registrazione che di riproduzione

S2 = microdeviatore azionato dalla meccanica in fase di registrazione

L1 = testina riproduzione (vedi testo) L2 = testina cancellazione (vedi testo)

J1 = impedenza a nido d'ape 470  $\mu$ H (vedi testo)





ri finché il cantante preferito «esprime il meglio di se stesso». Chi non ha orecchio musicale ricorrra ai soliti 4,75 metri di nastro avvolti su una cassetta e ad un cronometro: cento secondi non sono poi così lunghi!

Procuratevi un programma registrato su un supporto di ottima qualità, inseritelo nel registratore ed avviate il tutto con l'ausilio dell'alimentatore proposto e senza inserire il cavo nel C64.

Tra il Pin 1 di IC2A e massa collegate un millivoltmetro in alternata o, meglio, un oscilloscopio: l'azimut della testina dovrà essere regolato per la massima ampiezza del segnale; controllate inoltre che quest'ultimo sia presente anche sul terminale D4 del connettore da innestare sul C64.

Eliminate l'alimentatore provvisorio, collegare il tutto al C64 e provare il caricamento del programma. Lo sfortunato che dovrà riprovare a causa di errori di lettura potrà variare l'azimut della testina tra una prova e l'altra (massimo un quarto di giro per volta) finché successo lo colga.

Eventuali insuccessi cronici, appurata l'efficienza della registrazione impiegata, possono derivare dalla diversa impedenza della testina rispetto quella consigliata nonchè dalla inversione dei collegamenti della stessa al circuito.

Per la registrazione sarà solo necessario comparare il livello del segnale rispetto a registrazioni commerciali: eventuali macroscopiche differenze possono essere corrette variando il valore di R23 (entro limiti abbastanza stretti).

Un buzzer piezo ad alta impedenza, collegato tra il Pin 1 di IC3A e massa, fornisce il monitoraggio del segnale. L'unico circuito stampato preposto, da fissare nel vano pile del K7, accoglie la circuiteria associata da IC1, IC2 ed IC3 con RL1, RL2 ed RL3. Il disegno del c.s. è riportato assieme a tutti gli altri di questo numero.

L'oscillatore di cancellazione, e l'eventuale alimentazione esterna, dovrà essere installata su una piastrina che occuperà lo spazio della parte elettronica del registratore impiegato. Lo stesso circuito stampato fungerà anche da supporto per S1 ed S2 (nel K7).

Ho già affermato che S1 è un microswitch azionato dall'avanzamento del carrello porta testine. Per la sua attivazione sarà sufficiente sostituire la vite che fissa la lamina d'acciaio con un rullino di teflon posta sulla estrema destra della meccanica (vista dalla parte superiore). La sostituta dovrà avere una lunghezza di almeno 1 centimetro. Una volta avvitata a fondo uscirà dalla parte sottostante consentendo l'azionamento della lamina del microscwitch opportunamente piazzato. E poi ci vuole un pò di fantasia, gente!

# Adattamenti per l'uso con il G5

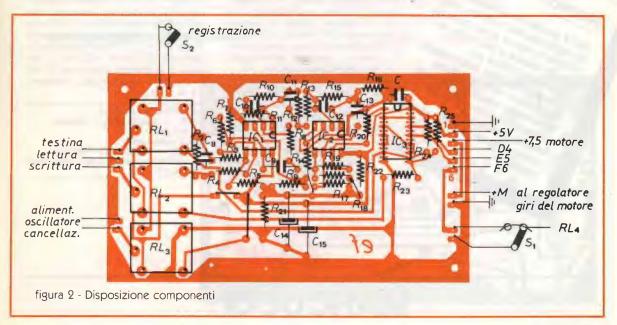
Il registratore di cui alle presenti note, ben si presta all'uso con il **G5**. Sarà sufficiente prelevare il segnale di lettura dal Pin 2 di IC3 anziché dal Pin 12 dello stesso circuito integrato.

Ovviamente servirà anche l'alimentatore.

Alcune prove effettuate hanno dimostrato che a VERIFY 1 non c'è possibilità di errore.

L'impegno economico da sopportare è assai limitato e consiglio la realizzazione agli incalliti autocostruttori: il divertimento per qualche serata è assicurato.

Buon lavoro.







# Polmar CB 34AF Omologato 34 canali AM-FM



Apparato omologato in quanto risponde alle norme tecniche di cui al D.P. 15-7-77 allegato 1, parte l° dell'art. 334 del codice P.T. Prototipo DCSR/2/4/144/06/92199

Caratteristiche tecniche generali

Numero dei canali: 34 (art. 334 Codice P.T. punti 1-2-3-4-7-8) Frequenze: da 26,875 MHz a 27,265 MHz • Controllo di frequenza: circuito P.L.L. a quarzo • Tensione di alimentazione: 13.8 VDC • Dimensioni: mm 225x150 x50 • Peso: kg. 1.6 • Comandi e strumenti: volume, squelch, PA, commutatore di canale, commutatore AM/ FM, indicatore digitale di canale, strumento S/RF meter, LED indicatore di trasmissione, presa per microfono, antenna, alimentazione, altoparlante esterno, PA.

**Trasmettitore** 

Potenza RF di uscita: superiore a 2.0 watt RF AM-FM•Tipo di modulazione: AM-FM•Risposta in frequenza: 0.5/ 3.0 KHz + dB•Strumento di controllo: RF meter indica la potenza relativa in uscita•Indicatore di trasmissione: a mezzo di un LED rosso.

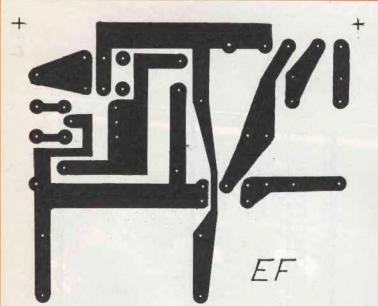
Tipo di circuito: Supereterodina a doppia conversione con stadio RF e filtro ceramico a 455 KHz • Sensibilità: 0.5 μ V per uscita BF di 0.5 μ V • Rapporto segnale/rumore: 0.5 μ V per 10 dB S/N• Selettività: migliore di 70 dB a ÷ 10 KHz• Controllo di guadagno AGC: automatico per variazione nell'uscita audio inferiori a 12 dB e da 10 μ V a 0.4 V• Risposta di frequenza BF: da 300 a 3.000 Hz• Frequenza intermedia: 10.7 MHz - 455 KHz• Controllo di guadagno ricevitore: 30 dB • Potenza di uscita audio: massimo 3.5 W su 8 ohm.

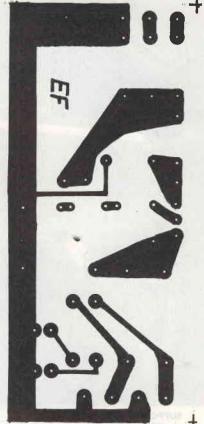
ASSISTENZA TECNICA:
S.A.T. - v. Washington, 1 - Milano
tel. 432704
Centri autorizzati:
A.R.T.E. - v. Mazzini, 53 - Firenze
tel. 243251 e presso tutti i rivenditori
Marcucci S.p.A.



# **MARCUCCI**

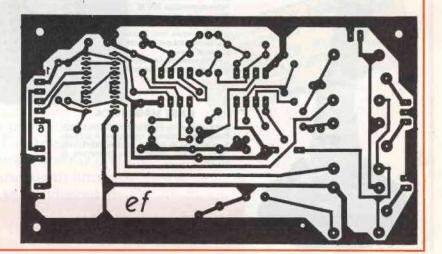
Scienza ed esperienza in elettronica Via F.IIi Bronzetti 37 - Tel. 7386051







In un Master unico i circuiti stampati di tutti gli articoli presentati in questa rivista





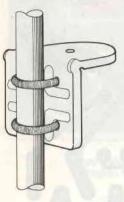
### SUPPORTO GOCCIOLATOIO

Questo supporto permette il montaggio di tutte le nostre antenne da barra mobile su qualsiasi automezzo munito di gocclolatoio. Per facilitare il montaggio dell'antenna, il piano di appoggio è orientabile di 45º circa.

Blocco in fusione finemente sabbiato e cromato.

Bulloneria in accialo inox e chiavetta in dotazione. Larghezza mm. 75. Altezza mm. 73.





### SUPPORTO A SPECCHIO PER AUTOCARRI

Supporto per fissaggio antenne allo specchio retrovisore.

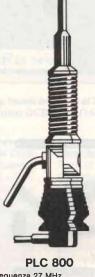
Il montaggio può essere effettuato indifferentemente sulla parte orizzontale o su quella verticale del tubo porta specchio.
Realizzazione completamente in acciaio



# PLC BISONTE

Frequenza 27 MHz.
Impedenza 52 Ohm.
SWR: 1,1 centro banda.
Potenza massima 200 W.
Stilo m. 1 di colore nero con bobina di carico a due sezioni e stub di taratura inox. Particolarmente indicata per il montaggio su mezzi pesanti.
Lo stilo viene fornito anche se-

Lo stilo viene fornito anche separatamente: Stilo Bisonte.



Frequenza 27 MHz. Impedenza 52 Ohm. SWR: 1,1 centro banda. Potenza massima 800 W RF continui. Stilo in fiberglass alto m. 1,70 circa con doppia bobina di carico a distribuzione omogenea immersa nella fibra di vetro (Brev. SIGMA) e tarato singolarmente.

Lo stilo viene fornito anche separatamente: Stilo caricato.



## PLC 800 INOX

Frequenza 27 MHz. Impedenza 52 Ohm. SWR: 1,1 centro banda Potenza massima 1600 W Stilo in acciaio inox, lungo m. 1,40 conificato per non provocare QSB, completa di m. 5 di cavo RG 58.

### **BASE MAGNETICA**

Base magnetica del diametro di cm. 12 con flusso molto elevato, sulla quale è previsto il montaggio di tutte le nostre antenne da barra mobile. Guarnizione protettiva in gomma.

SIGMA ANTENNE di E. FERRARI 46047 S. ANTONIO MANTOVA - via Leopardi 33 - tel. (0376) 398667







Apparato di costruzione particolarmente compatta è l'ideale per l'utilizzazione su mezzi mobili. La sua accurata costruzione permette di avere una garanzia di funzionamento totale in tutte le condizioni di utilizzo.

Frequenza di funzionamento: 26,875 ÷ 27,265 MHz

N. canali: 34

Potenza max AM: 4,5 Watt Potenza max FM: 4,5 Watt Tensione d'alimentazione:

13,8 Vcc

Omologazione N. DCSR/2/4/144 06/94884/036977 del 27/10/1983 UTILIZZABILE AI PUNTI DI OMOLOGAZIONE: 1-2-3-4-7-8 ART. 334 CP



NOME COGNOME INDIRIZZO

# GRUPPI DI CONTINUITA' STATICI NO BREAK

L'esigenza di disporre di una fonte energetica continuativa, indipendente anche per un considerevole tempo dalla rete di distribuzione, con sufficiente autonomia, ha creato la necessità di realizzare un tipo di macchina in grado di fornire energia molto stabile in tensione e frequenza con distorsione molto bassa, sia in presenza della rete o meno.

Impiegando questi gruppi di continuità per alimentare calcolatori, macchine contabili ed altri sistemi con memoria voltatile, si elimina ogni tipo di inconveniente causato dalla mancanza di rete, fornendo alimentazione in continuità senza alcuna commutazione. Inoltre questi gruppi di continuità si comportano anche da separatori di rete, e sopprimono eventuali disturbi e transitori.

Uscita sinusoidale 220V ± 1,5% distorsione 3% 50 Hz ± 0,03%. Rete annessa 220V ± 10%. Batterie ermetiche o stazionarie. Potenze da 100 W a 5 kW.



MICAOSET®

ENERGIA E CONTROLLO

STATICONTROL 700

STEPCONTROL 400

STEPCONTROL 250

SACILE - PN - ITALY VIA A. PERUCH, 64 TEL. 0434 - 72459 TELEX 450405

CERCASI AGENTI PER ZONE LIBERE